DESIGN TO USERS

Relazione strutture e fascicoli di calcolo

544 2 PE RS 01 15 aprile 2026

Cliente SO.GE.M.I.-S.P.A.

Progetto Riqualificazione mercati zonali - PE
D.lgs n°36/2023

Località Piazza Prealpi 1

Job n° 544-2

Design to Users srl Architecturing & Consulting
viale San Michele del Carso 10 I-20144 Milano
T +39 02 43 98 10 21 F +39 02 43 91 75 89
www.d2u.it
Cod. fisc. e p.iva 03925660965.
Reg. impr. di Milano 03925660965. Cap. soc. € 100.000,00 i.v.

Intervento:

SOLAIO INTERNO

Relazione di calcolo delle strutture

e

Relazione sulle Fondazioni

1. PREMESSA

La presente relazione di calcolo riguarda la progettazione strutturale del nuovo solaio interno in sostituzione dell'attuale camminamento centrale in C.A. e controsoffitto.

La struttura sarà realizzata con profilati in acciaio su fondazioni a trave continua in C.A.; il solaio sarà in lamiera grecata e getto di completamento.

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Le fasi di analisi e verifica della struttura verranno condotte in ambito statico lineare secondo il metodo di calcolo degli Stati Limite, in accordo alle seguenti disposizioni normative:

- Legge 5 novembre 1971 N. 1086 - Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato normale e precompresso ed a struttura metallica;
- Norme tecniche delle Costruzioni – D.M. 17/01/2018;
- Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche delle Costruzioni, Circolare Ministero Infrastrutture e Trasporti n° 7 21/01/2019;
- L.R. n.33 12.10.2015;
- D.G.R. n. X/5001 30.03.2016;

Norme di cui è consentita l'applicazione ai sensi del cap. 12 del D.M. 17 gennaio 2018:

- UNI EN 1990: 2006 - Eurocodice 1 – Criteri generali di progettazione strutturale.
- UNI ENV 1991-1-1: 2010; -1-2; 1-3; 1-4; 1.5; Azioni sulla struttura.
- Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture in calcestruzzo.
- UNI ENV 1992-1-1 Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- Eurocodice 3 – Progettazione delle strutture in acciaio.
- UNI ENV 1993-1-1 - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- UNI EN 206:2016 - Calcestruzzo. Specificazioni, prestazioni, produzione e conformità.
- Servizio Tecnico Centrale del Ministero dei Lavori Pubblici – "Linee Guida sul calcestruzzo strutturale" –
- Circ. MIN.LL.PP. N.11951 del 14 febbraio 1992 - Circolare illustrativa della legge N. 1086.
- D.M. 14 febbraio 1992 - Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale, precompresso e per le strutture metalliche.
- Circ. MIN.LL.PP. N.37406 del 24 giugno 1993 – Istruzioni relative alle norme tecniche per l'esecuzione delle opere in c.a. normale e precompresso e per le strutture metalliche di cui al D.M. 14 febbraio 1992.
- D.M. 9 gennaio 1996 – Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.
- Circ. Min. LL.PP. 15.10.1996 n.252 AA.GG./S.T.C. - Istruzioni per l'applicazione delle «Norme tecniche per il calcolo e l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche» di cui al D.M. 09.01.1996.

CARICHI E SOVRACCARICHI

- D.M. 16 gennaio 1996 – Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi
- Circ. MIN.LL.PP. N.156 AA.GG./STC del 4 luglio 1996 – Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi" di cui al D.M. 16 gennaio 1996.
- D.M. 16.1.1996 - Norme tecniche relative alle costruzioni in zone sismiche
- Circ. Min. LL.PP. 10.4.1997, n. 65 - Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative alle costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16 gennaio 1996
- Norme tecniche per le Costruzioni – D.M. 17/01/2018

3. DATI DI PROGETTO ED AZIONI SULLA STRUTTURA

INTESTAZIONE E DATI CARATTERISTICI DELLA STRUTTURA

Nome dell'archivio di lavoro	**STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI**
Intestazione del lavoro	**MERCATO VIA PREALPI**
Tipo di struttura	Nello Spazio
Tipo di analisi	Statica e Dinamica
Tipo di soluzione	Lineare
Unita' di misura delle forze	daN
Unita' di misura delle lunghezze	cm
Normativa	NTC-2018
Analisi modale effettuata con il metodo di Ritz	

NORMATIVA

Vita nominale costruzione	50 anni
Classe d'uso costruzione	II
Vita di riferimento	50 anni
Localita'	Milano - Milano, Lombardia, Italia
Longitudine (WGS84)	9.15373
Latitudine (WGS84)	45.4951
Categoria del suolo	C
Coefficiente topografico	1
Coefficiente di smorzamento	5%
Eccentricita' accidentale	5%
Numero di frequenze	10
Comportamento strutturale	NON Dissipativo

PARAMETRI SISMICI

	TR	ag/g	FO	TC*	CC	Ss	Pga (ag*S) (m/s^2)
SLO	30	0.0185	2.5530	0.16	1.92	1.50	0.272
SLD	50	0.0235	2.5390	0.19	1.82	1.50	0.346
SLV	475	0.0483	2.6640	0.28	1.60	1.50	0.711
SLE	475	0.0483	2.6640	0.28	1.60	1.50	0.711
SLC	975	0.0580	2.7010	0.30	1.56	1.50	0.853

STATO LIMITE ULTIMO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale	qor=1

STATO LIMITE DI DANNO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale	qor=1.5
Coeff.moltiplicativo sisma	1.000

PARAMETRI SISMICI

Angolo del sisma nel piano orizzontale	0
Sisma verticale	Assente
Combinazione dei modi	CQC
Combinazione componenti azioni sismiche	NTC - Eurocodice 8
λ	0.3
μ	0.3

Carico distribuito con riferimento globale Z, agente sulla lunghezza reale

Valori espressi in daN/cm^2

Descrizione	Cod.	Cond. carico	Tipo Azione/categoria	Val. iniz.	Dist.iniz. nodo I	Val. finale	Dist.fin. nodo I	Aliq.inerz.	Aliq.inerz. SLD
Peso proprio solaio lamiera grecata + cls	1	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-0.020000	0.000	-0.020000	0.000	1.0000	1.0000
Permanente	2	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-0.010000	0.000	-0.010000	0.000	1.0000	1.0000
Categoria H - Coperture accessibili per sola manutenzione e riparazione	3	Condizione 2	Variabile: Domestici e residenziali	-0.005000	0.000	-0.005000	0.000	0.0000	0.0000

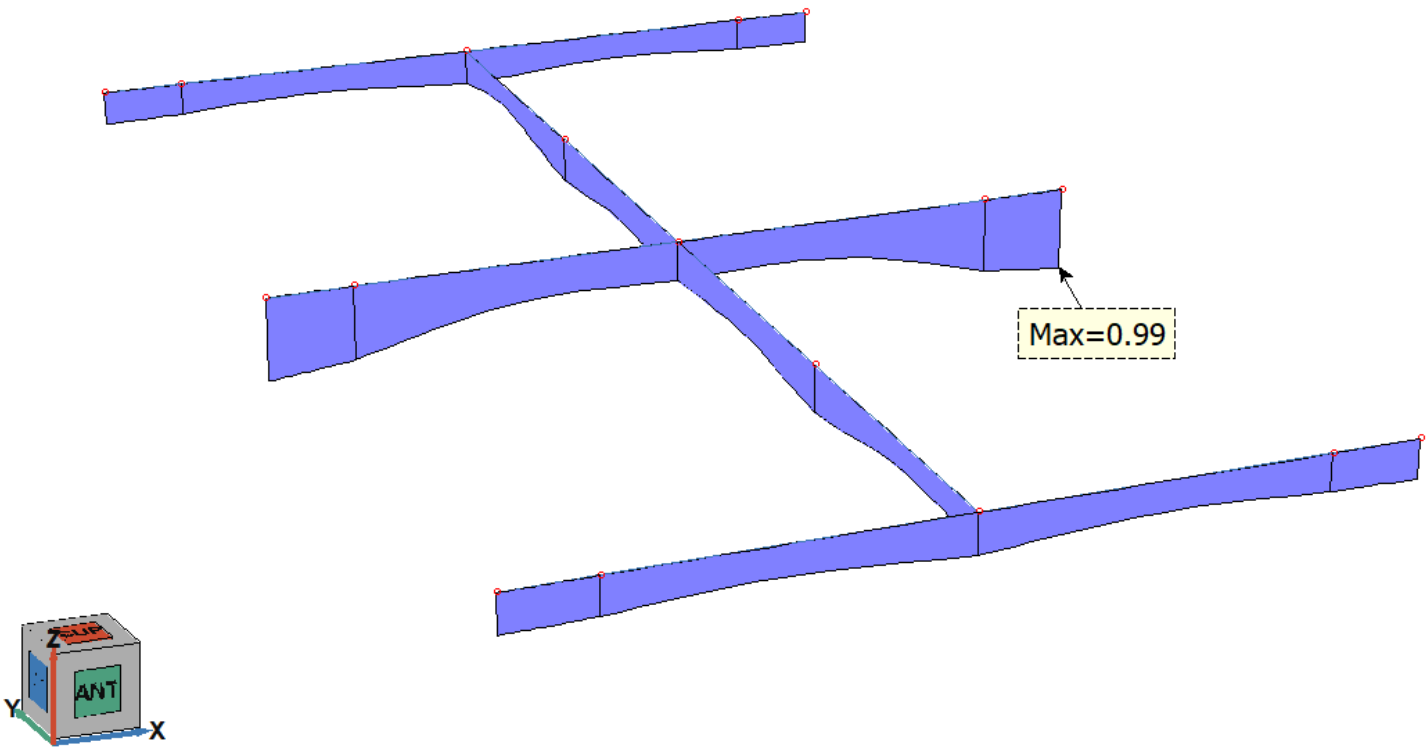
4. RELAZIONE SULLE FONDAZIONI

Per caratteristiche geologiche/geotecniche del terreno presente, si fa riferimento alla relazione geologica/geotecnica prodotta dal dottor Cristiano Nericcio. Tale relazione considera un terreno di fondazione di tipo C:

Categoria	Descrizione
A	*Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi* caratterizzati da valori di $V_{s,30}$ superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo pari a 3 m.
B	*Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti* con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero $N_{SPT,30} > 50$ nei terreni a grana grossa e $c_{u\,30} > 250$ kPa nei terreni a grana fina).
C	*Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti* con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero $15 < N_{SPT,30} < 50$ nei terreni a grana grossa e $70 < c_{u,30} < 250$ kPa nei terreni a grana fina).
D	*Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti,* con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ inferiori a 180 m/s (ovvero $N_{SPT,30} < 15$ nei terreni a grana grossa e $c_{u,30} < 70$ kPa nei terreni a grana fina).
E	*Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m,* posti sul substrato di riferimento (con $V_s > 800$ m/s).

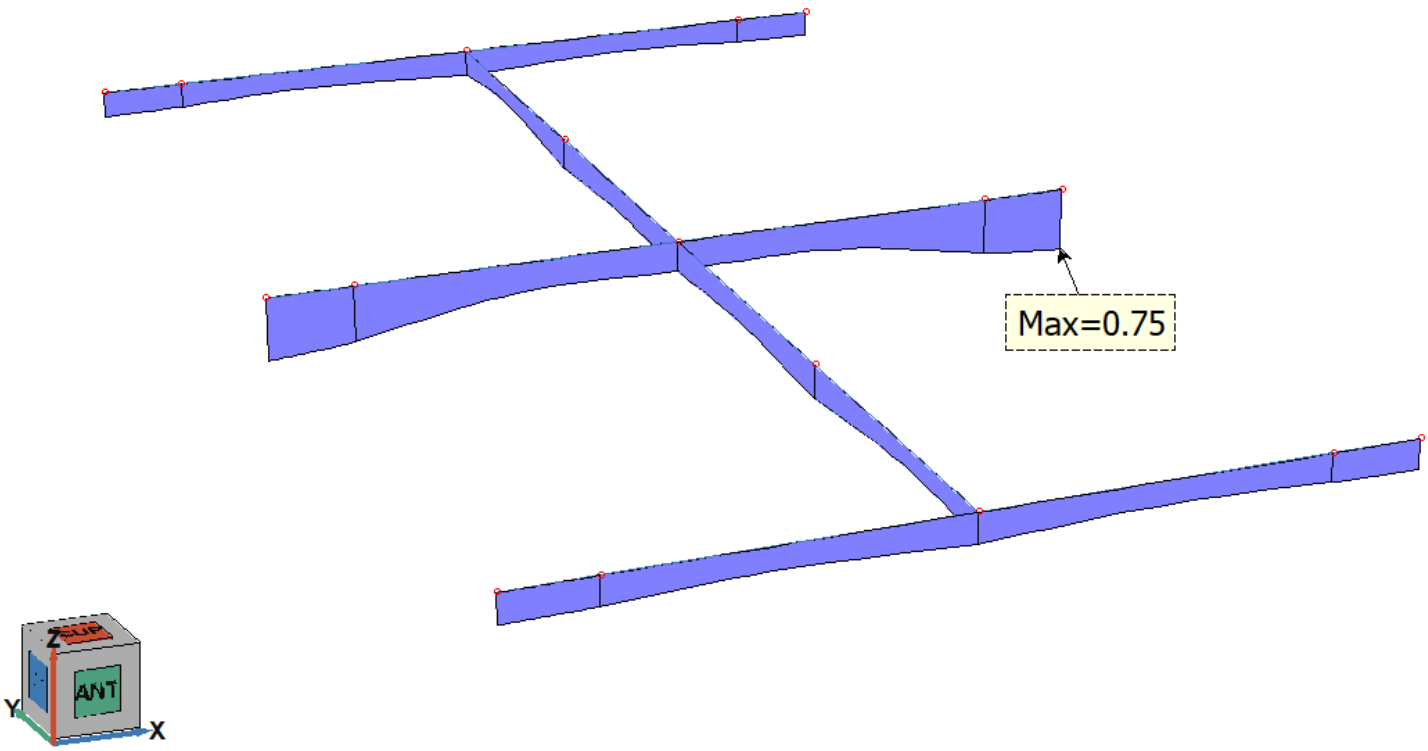
Dall'analisi dello stato dei luoghi, si considera una condizione topografica pianeggiante, appartenente alla struttura T1 per il quale il coefficiente topografico St è pari a 1,00.

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
T1	Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15°$
T2	Pendii con inclinazione media $i > 15°$
T3	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15° \leq i \leq 30°$
T4	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30°$



Pressioni al suolo SLU [daN/cm^2]

Valore max = 0,99



Pressioni al suolo SLE [daN/cm^2]

Valore max = 0,75

5. COMBINAZIONI DI CARICO

Le azioni sono state schematizzate applicando i carichi previsti dalla norma. In particolare i carichi gravitazionali, derivanti dalle azioni permanenti o variabili, sono applicati in direzione verticale (ovvero – Z nel sistema globale di riferimento del modello). Le azioni del vento sono applicate prevalentemente nelle due direzioni orizzontali o ortogonalmente alla falda in copertura. Le azioni sismiche, statiche o dinamiche, derivano dall'eccitazione delle masse assegnate alla struttura in proporzione ai carichi a cui sono associate per norma. I carichi sono suddivisi in più condizioni elementari di carico in modo da poter generare le combinazioni necessarie.

Le combinazioni di carico s.l.u. statiche (in assenza di azioni sismiche) sono ottenute mediante diverse combinazioni dei carichi permanenti ed accidentali in modo da considerare tutte le situazioni più sfavorevoli agenti sulla struttura. I carichi vengono applicati mediante opportuni coefficienti parziali di sicurezza, considerando l'eventualità più gravosa per la sicurezza della struttura.

Le azioni sismiche sono valutate in conformità a quanto stabilito dalle norme e specificato nel paragrafo sulle azioni. Vengono in particolare controllate le deformazioni allo stato limite ultimo, allo stato limite di danno e gli effetti del second'ordine.

In sede di dimensionamento vengono analizzate tutte le combinazioni, anche sismiche, impostate ai fini della verifica s.l.u. Vengono anche processate le specifiche combinazioni di carico introdotte per valutare lo stato limite di esercizio (tensioni, fessurazione, deformabilità).

Oltre all'impostazione spaziale delle situazioni di carico potenzialmente più critiche, in sede di dimensionamento vengono ulteriormente valutate, per le varie travate, tutte le condizioni di lavoro statico derivanti dall'alternanza dei carichi variabili, i cui effetti si sovrappongono a quelli dei pesi propri e dei carichi permanenti. Vengono anche imposte delle sollecitazioni flettenti di sicurezza in campata e risultano controllate le deformazioni in luce degli elementi.

Con riferimento alle azioni elementari prima determinate, si sono considerate le seguenti combinazioni di carico:

Combinazione fondamentale, impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$F_d = \gamma_g G_k + \gamma_p P_k + \gamma_q \left[Q_{1k} + \sum_{i=2}^{i=n} \psi_{0i} Q_{ik} \right]$$

dove:

Gk = valore caratteristico delle azioni permanenti
Pk = valore caratteristico della forza di precompressione
Q1k = valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione
Qik = valore caratteristico dell'i-esima azione variabile
γg = coeff. parziale =1.3 (1.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza)
γp = coeff. parziale =0.9 (1.2 se il suo contributo diminuisce la sicurezza)
γq = coeff. parziale =1.5 (0.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza

- Stato Limite di Esercizio (SLE):

Le combinazioni previste per gli SLE sono le seguenti:

$$F_r = G_k + P_k + Q_{1k} + \sum_i (\psi_{0i} Q_{ik}) \qquad \text{combinazione rara}$$

$$F_f = G_k + P_k + \psi_{11} Q_{1k} + \sum_i (\psi_{2i} Q_{ik}) \qquad \text{combinazione frequente}$$

$$Fq = G_k + P_k + \sum_i (\psi_{2i} Q_{ik}) \qquad \text{combinazione quasi permanente}$$

dove:

ψ1i = coeff. atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattali di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
ψ2i = coeff. atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei

Categoria/Azione variabile	ψ_{0j}	ψ_{1j}	ψ_{2j}
Categoria A Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
1	Dinamica	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
2	Statica	Azione sismica: Sisma assente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.300
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.300
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.500

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE D'ESERCIZIO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
3	Rara	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.000
4	Frequente	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.500
5	Quasi permanente	Tipologia: Quasi permanente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
6	S.L.D.	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300

COMBINAZIONI UTILIZZATE COME CASI DI CARICO PER IL METODO RITZ

Numero	Descrizione
1	Dinamica
2	Statica
3	Rara
4	Frequente
5	Quasi permanente
6	S.L.D.
--	Forze sismiche direzione X
--	Forze sismiche direzione Y
--	Forze sismiche direzione Z

AMV S.r.l.
Via San Lorenzo, 106
34077 Ronchi dei Legionari
(Gorizia) Italy

Ph. +39 0481.779.903 r.a.
Fax +39 0481.777.125
E-mail: info@amv.it
www.amv.it

Cap. Soc. € 10.920,00 i.v.
P.Iva: IT00382470318
C.F. e Iscriz. nel Reg. delle Imp. di GO
00382470318 - R.E.A. GO n° 048216

SOFTWARE COMPANY

Attestato dell'affidabilità del codice di calcolo e delle procedure implementate nei prodotti software AMV
In base al paragrafo 10.2 delle Norme Tecniche per le Costruzioni (D.M. 17.01.2018 e successivi aggiornamenti).

In base a quanto richiesto al par. 10.2 del D.M. 17/01/2018 (Norme Tecniche per le Costruzioni) il produttore e distributore AMV s.r.l. espone la seguente relazione riguardante il solutore numerico e, più in generale, la procedura di analisi e dimensionamento MasterSap. Si fa presente che sul proprio sito (www.amv.it) è disponibile sia il manuale teorico del solutore sia il documento comprendente i numerosi esempi di validazione. Essendo tali documenti (formati da centinaia di pagine) di pubblico dominio, si ritiene sufficiente proporre una sintesi, sia pure adeguatamente esauriente dell'argomento.

Il motore di calcolo adottato da MasterSap, denominato LiFE-Pack, è un programma ad elementi finiti che permette l'analisi statica e dinamica in ambito lineare e non lineare, con estensioni per il calcolo degli effetti del secondo ordine.

Il solutore lineare usato in analisi statica ed in analisi modale è basato su un classico algoritmo di fattorizzazione multifrontale per matrici sparse che utilizza la tecnica di condensazione supernodale ai fini di velocizzare le operazioni. Prima della fattorizzazione viene eseguito un riordino simmetrico delle righe e delle colonne del sistema lineare al fine di calcolare un percorso di eliminazione ottimale che massimizza la sparsità del fattore. Il solutore modale è basato sulla formulazione inversa dell'algoritmo di *Lanczos* noto come *Thick Restarted Lanczos* ed è particolarmente adatto alla soluzione di problemi di grande e grandissima dimensione ovvero con molti gradi di libertà. L'algoritmo di Lanczos oltre ad essere supportato da una rigorosa teoria matematica, è estremamente efficiente e competitivo e non ha limiti superiori nella dimensione dei problemi, se non quelli delle risorse hardware della macchina utilizzata per il calcolo.

Per la soluzione modale di piccoli progetti, caratterizzati da un numero di gradi di libertà inferiore a 500, l'algoritmo di Lanczos non è ottimale e pertanto viene utilizzato il classico solutore modale per matrici dense simmetriche contenuto nella ben nota libreria *LAPACK*.

L'analisi con i contributi del secondo ordine viene realizzata aggiornando la matrice di rigidezza elastica del sistema con i contributi della matrice di rigidezza geometrica.

Un'estensione non lineare, che introduce elementi a comportamento multilineare, si avvale di un solutore incrementale che utilizza nella fase iterativa della soluzione il metodo del gradiente coniugato precondizionato.

Grande attenzione è stata riservata agli esempi di validazione del solutore. Gli esempi sono stati tratti dalla letteratura tecnica consolidata e i confronti sono stati realizzati con i risultati teorici e, in molti casi, con quelli prodotti, sugli esempi stessi, da prodotti internazionali di comparabile e riconosciuta validità. Il manuale di validazione è disponibile sul sito www.amv.it.

E' importante segnalare, forse ancora con maggior rilievo, che l'affidabilità del programma trova riscontro anche nei risultati delle prove di collaudo eseguite su sistemi progettati con MasterSap. I verbali di collaudo (per alcuni progetti di particolare importanza i risultati sono disponibili anche nella letteratura tecnica) documentano che i risultati delle prove, sia in campo statico che dinamico, sono corrispondenti con quelli dedotti dalle analisi numeriche, anche per merito della possibilità di dar luogo, con MasterSap, a raffinate modellazioni delle strutture. In MasterSap sono presenti moltissime procedure di controllo e filtri di autodia-gnostica. In fase di input, su ogni dato, viene eseguito un controllo di compatibilità. Un ulteriore procedura di controllo può essere lanciata dall'utente in modo da individuare tutti gli errori gravi o gli eventuali difetti della modellazione. Analoghi controlli vengono eseguiti da MasterSap in fase di calcolo prima della preparazione dei dati per il solutore. I dati trasferiti al solutore sono facilmente consultabili attraverso la lettura del file di input in formato XML, leggibili in modo immediato dall'utente.

Apposite procedure di controllo sono predisposte per i programmi di dimensionamento per l'acciaio, legno, alluminio, muratura etc. Tali controlli riguardano l'esito della verifica: vengono segnalati, per via numerica e grafica (vedi esempio a fianco), i casi in contrasto con le comuni tecniche costruttive e gli errori di dimensionamento (che bloccano lo sviluppo delle fasi successive della progettazione, ad esempio il disegno esecutivo).

Nei casi previsti dalla norma, ad esempio qualora contemplato dalle disposizioni sismiche in applicazione, vengono eseguiti i controlli sulla geometria strutturale, che vengono segnalati con la stessa modalità dei difetti di progettazione.

Ulteriori funzioni, a disposizione dell'utente, agevolano il controllo dei dati e dei risultati. E' possibile eseguire una funzione di ricerca su tutte le proprietà (geometriche, fisiche, di carico etc) del modello individuando gli elementi interessati.

Si possono rappresentare e interrogare graficamente, in ogni sezione desiderata, tutti i risultati dell'analisi e del dimensionamento strutturale. Nel caso sismico viene evidenziata la posizione del centro di massa e di rigidezza del sistema.

Per gli edifici è possibile, per ogni piano, a partire delle fondazioni, conoscere la risultante delle azioni verticali orizzontali. Analoghi risultati sono disponibili per i vincoli esterni.

Le altre procedure di calcolo, oltre a MasterSap, seguono la medesima impostazione teorica e lo stesso procedimento di validazione.

Nei relativi manuali viene fornita una esauriente descrizione delle basi teoriche e degli algoritmi impiegati, dei metodi e criteri usati per il dimensionamento strutturale e delle sezioni; vengono forniti esempi significativi che possono essere facilmente replicati, segnalando che si tratta spesso di procedure di calcolo e di verifica, che per loro natura, non denotano particolari complessità teoriche e concettuali.

Il rilascio di ogni nuova versione dei programmi è sottoposta a rigorosi check automatici che mettono a confronto i risultati della release in esame con quelli già validati e realizzati da versioni precedenti. Inoltre, sessioni specifiche di lavoro sono condotte da personale esperto per controllare il corretto funzionamento delle varie procedure software, con particolare riferimento a quelle che sono state oggetto di interventi manutentivi o di aggiornamento.

AMV s.r.l.
Amministratore Unico
Ing. Luciano Migliorini

6. MODELLAZIONE STRUTTURALE

Criteri di concezione e di schematizzazione strutturale, modellazione del terreno, proprietà dei materiali, efficacia del modello.

La struttura e il suo comportamento sotto le azioni statiche e dinamiche è state adeguatamente valutato, interpretato e trasferito nel modello che si caratterizza per la sua impostazione completamente tridimensionale. A tal fine ai nodi strutturali possono convergere diverse tipologie di elementi, che corrispondono nel codice numerico di calcolo in altrettante tipologie di elementi finiti. Travi e pilastri, ovvero componenti in cui una dimensione prevale sulle altre due, vengono modellati con elementi "beam", il cui comportamento può essere opportunamente perfezionato attraverso alcune opzioni quali quelle in grado di definire le modalità di connessione all'estremità. Eventuali elementi soggetti a solo sforzo normale possono essere trattati come elementi "truss" oppure con elementi "beam" opportunamente svincolati. Le pareti, le piastre, le platee ovvero in generale i componenti strutturali bidimensionali, con due dimensioni prevalenti sulla terza (lo spessore), sono stati modellati con elementi "shell" a comportamento flessionale e membranale. I vincoli con il mondo esterno vengono rappresentati, nei casi più semplici (apparecchi d'appoggio, cerniere, carrelli), con elementi in grado di definire le modalità di vincolo e le rigidezze nello spazio. Questi elementi, coniugati con i precedenti, consentono di modellare i casi più complessi ma più frequenti di interazione con il terreno, realizzabile tipicamente mediante fondazioni, pali, platee nonché attraverso una combinazione di tali situazioni. Il comportamento del terreno è sostanzialmente rappresentato tramite una schematizzazione lineare alla Winkler, principalmente caratterizzabile attraverso una opportuna costante di sottofondo, che può essere anche variata nella superficie di contatto fra struttura e terreno e quindi essere in grado di descrivere anche situazioni più complesse. Nel caso dei pali il comportamento del terreno implica anche l'introduzione di vincoli per la traslazione orizzontale.

I parametri dei materiali utilizzati per la modellazione riguardano il modulo di Young, il coefficiente di Poisson, ma sono disponibili anche opzioni per ridurre la rigidezza flessionale e tagliante dei materiali per considerare l'effetto di fenomeni fessurativi nei materiali.

Il calcolo viene condotto mediante analisi lineare, ma vengono considerati gli effetti del secondo ordine e si può simulare il comportamento di elementi resistenti a sola trazione o compressione.

La presenza di diaframmi orizzontali, se rigidi, nel piano viene gestita attraverso l'impostazione di un'apposita relazione fra i nodi strutturali coinvolti, che ne condiziona il movimento relativo. Relazioni analoghe possono essere impostate anche fra elementi contigui.

Si ritiene che il modello utilizzato sia rappresentativo del comportamento reale della struttura. Sono stati inoltre valutate tutti i possibili effetti o le azioni anche transitorie che possano essere significative e avere implicazione per la struttura.

Presentazione del modello strutturale e sue proprietà

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. In particolare:

- Modelli strutturali
- Eventuali sconnessioni
- Sezioni impiegate

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

I NODI

La struttura è individuata da nodi riportati in coordinate.
Ogni nodo possiede sei gradi di libertà, associati alle sei possibili deformazioni. I gradi di libertà possono essere liberi (spostamenti generalizzati incogniti), bloccati (spostamenti generalizzati corrispondente uguale a zero), di tipo slave o linked (il parametro cinematico dipende dalla relazione con altri gradi di libertà).

Si può intervenire sui gradi di libertà bloccando uno o più gradi. I blocchi vengono applicate nella direzione della terna locale del nodo.
Le relazioni complesse creano un legame tra uno o più gradi di libertà di un nodo detto slave con quelli di un altro nodo detto master. Esistono tre tipi di relazioni complesse.
Le relazioni di tipo link prescrivono l'uguaglianza tra gradi di libertà analoghi di nodi diversi. Specificare una relazione di tipo link significa specificare il nodo slave assieme ai gradi di libertà che partecipano al vincolo ed il nodo master. I gradi di libertà slave saranno eguagliati ai rispettivi gradi di libertà del nodo master.
La relazione di piano rigido prescrive che il nodo slave appartiene ad un piano rigido e quindi che i due spostamenti in piano e la rotazione normale al piano sono legati ai tre parametri di roto-traslazione rigida di un piano.
Il Corpo rigido prescrive che il nodo slave fa parte di un corpo rigido e tutti e sei i suoi gradi di libertà sono legati ai sei gradi di libertà posseduti dal corpo rigido (i gradi di libertà del suo nodo master).

I MATERIALI

I materiali sono individuati da un codice specifico e descritti dal modulo di elasticità, dal coefficiente di Poisson, dal peso specifico, dal coefficiente di dilatazione termica.

LE SEZIONI

Le sezioni sono individuate in ogni caso da un codice numerico specifico, dal tipo e dai relativi parametri identificativi. La simbologia adottata dal programma è la seguente:

- Rettangolare piena (Rp);
- Rettangolare cava (Rc);
- Circolare piena (Cp);
- Circolare cava (Cc);
- T (T.);
- T rovescia (Tr);
- L (L.);
- C (C.);
- C rovescia (Cr);
- Cassone (Ca);
- Profilo singolo (Ps);
- Profilo doppio (Pd);
- Generica (Ge).

I CARICHI

I carichi agenti sulla struttura possono essere suddivisi in carichi nodali e carichi elementari. I carichi nodali sono forze e coppie concentrate applicate ai nodi della discretizzazione. I carichi elementari sono forze, coppie e sollecitazioni termiche.
I carichi in luce sono individuati da un codice numerico, da una azione, una categoria, una condizione e da una descrizione. Sono previsti carichi distribuiti trapezoidali riferiti agli assi globali (fX, fY, fZ, fV) e locali (fx, fy, fz), forze concentrate riferite agli assi globali (FX, FY, FZ, FV) o locali (Fx, Fy, Fz), momenti concentrati riferiti agli assi locali (Mx, My, Mz), momento torcente distribuito riferito all'asse locale x (mx), carichi termici (tx, ty, tz), descritti con i relativi parametri identificativi, aliquote inerziali comprese, rispetto al riferimento locale. I carichi in luce possono essere attribuiti solo a elementi finiti del tipo trave o trave di fondazione.

GLI ELEMENTI FINITI

ELEMENTO FRAME (TRAVE E PILASTRO, TRAVE DI FONDAZIONE)

L'elemento frame implementa il modello della trave nello spazio tridimensionale. E' caratterizzato da 2 nodi principali I e J posti alle sue estremità ed un nodo geometrico facoltativo K che serve solamente a fissare univocamente la posizione degli assi locali.
L'elemento frame possiede 12 gradi di libertà.
Ogni elemento viene riferito a una terna locale destra x, y, z. L'elemento frame supporta varie opzioni tra cui:

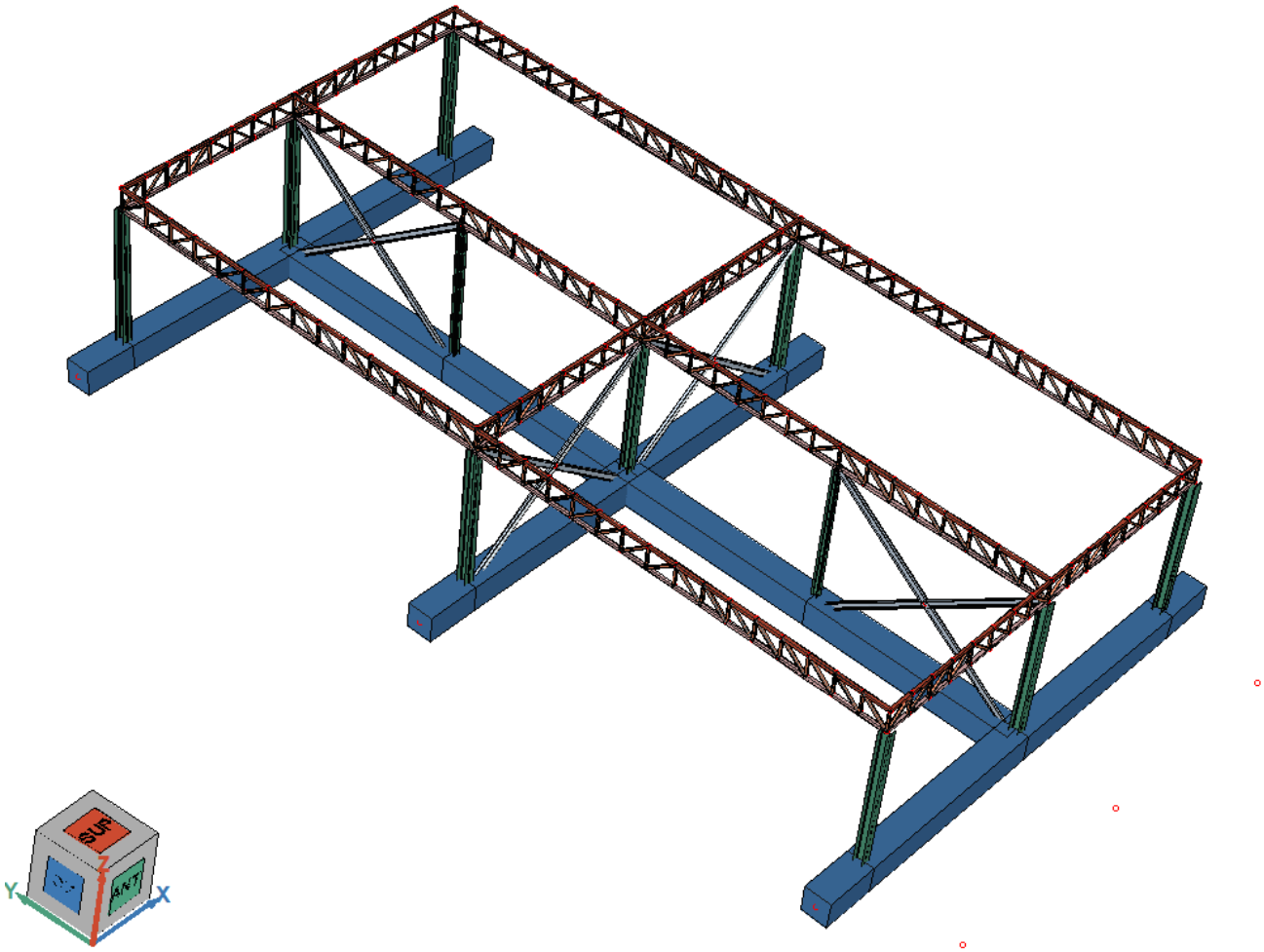
1. deformabilità da taglio (travi tozze);
2. sconnessioni totali o parziali alle estremità;
3. connessioni elastiche alle estremità;
4. offsets, ovvero tratti rigidi eventualmente fuori asse alle estremità;
5. suolo elastico alla Winkler nelle tre direzioni locali e a torsione.

L'elemento frame supporta i seguenti carichi:

1. carichi distribuiti trapezoidali in tutte le direzioni locali o globali;
2. sollecitazioni termiche uniformi e gradienti termici nelle due direzioni principali;
3. forza concentrata in tutte le direzioni locali o globali applicata in un punto arbitrario;
4. carichi generici mediante prescrizione delle reazioni di incastro perfetto.

I gruppi formati da elementi del tipo trave riportano, in ordine, i numeri dei nodi iniziale (I), finale (J) e di riferimento (K), la situazione degli svincoli ai nodi I e J (indicate in legenda eventuali situazioni diverse dall'incastro perfetto ad entrambi i nodi), i codici dei materiali e delle sezioni, eventuali offset strutturali o conci rigidi applicati. Un'ulteriore tabella riporta anche eventuali valori di offset architettonici.
Per ogni asta vengono riportati i carichi applicati: ogni carico è identificato dal suo codice e da un moltiplicatore.

I gruppi relativi all'elemento trave di fondazione riportano informazioni analoghe. È indicata la caratteristica del suolo, la larghezza di contatto con il terreno e il numero di suddivisioni interne. Per la trave di fondazione il programma abilita automaticamente solo i gradi di libertà relativi alla rotazione intorno agli assi globali X, Y e alla traslazione secondo Z, bloccando gli altri gradi di libertà. Ogni trave di fondazione è suddivisa in un numero adeguato di parti (aste). Ogni singola asta interagisce con il terreno mediante un elemento finito del tipo vincolo elastico alla traslazione verticale t_Z convergente ai suoi nodi (vedi figura), il cui valore di rigidezza viene determinato da programma moltiplicando la costante di sottofondo assegnata dall'utente per l'area di contatto con il terreno in corrispondenza del nodo.
I tipi di carichi ammessi sono solo di tipo distribuito fZ, fV, fy. Inoltre accade che:
Vi=Vf; di=df=0, ovvero il carico è di tipo rettangolare esteso per tutta la lunghezza della trave.



Modello strutturale

7. PRESENTAZIONE DEI RISULTATI

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. In particolare:

- Deformazioni
- Frecce
- Sollecitazioni

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

ANALISI STATICA LINEARE

L'analisi statica lineare è la più comune e tradizionale delle analisi strutturali possibili. L'aggettivo statica sottintende che i carichi applicati non dipendono dal tempo o più esattamente variano molto lentamente tra l'istante iniziale di applicazione t_0 e l'istante finale di osservazione t_f (carichi quasi-statici).
Ipotizzando inoltre che la forza di reazione interna dipenda linearmente dagli spostamenti, attraverso una matrice di rigidezza costante K e che le forze esterne siano costituite da carichi indipendenti dallo spostamento, si ottiene l'equazione di equilibrio classica per i problemi quasi statici lineari

KU = F

dove K è la matrice di rigidezza, U è il vettore delle deformazioni nodali, F è il vettore dei carichi.
E' bene ricordare che la linearità della risposta strutturale deriva da almeno due grandi semplificazioni: l'ipotesi di elasticità lineare del materiale (linearità materiale) e l'ipotesi di piccolezza degli spostamenti e delle deformazioni (linearità geometrica).
Nell'analisi sismica con il metodo statico equivalente, le corrispondenti forze inerziali vengono automaticamente aggiunte agli altri carichi eventualmente presenti sulla struttura.
Note le deformazioni vengono calcolate le sollecitazioni.

DEFORMATE

Per ogni combinazione di carico e per tutti i nodi non completamente bloccati il programma calcola spostamenti (unità di misura L) e rotazioni (radianti). Viene anche rappresentata la deformata in luce dell'asta che riproduce il comportamento di una funzione polinomiale di quarto grado. Gli spostamenti sono positivi se diretti nel verso degli assi globali X Y Z, le rotazioni positive se antiorarie rispetto all'asse di riferimento, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (vedi figura a lato).
Viene anche determinato il valore massimo assoluto (con segno) di ogni singola deformazione e il valore massimo dello spostamento nello spazio (radice quadrata della somma dei quadrati degli spostamenti).

ASPETTI PARTICOLARI DELL'ANALISI DINAMICA

Nella stampa degli autovettori vengono riportati i relativi risultati, pertinenti ad ogni nodo.
Nel calcolo della risposta spettrale vengono determinate, per ogni verso del sisma, le deformazioni relative ai vari modi di vibrare e la corrispondente media quadratica. Tali risultati vengono successivamente combinati e danno luogo ad uno o più inviluppi in relazione a quanto imposto dall'utente nella fase iniziale di intestazione del lavoro.
Nel caso dell'applicazione dell'Ordinanza 3431 (ex 3272) vengono anche determinate le deformazioni allo stato limite ultimo, che risultano amplificate per effetto dei fattori di struttura q rassegnati alle due direzioni orizzontali e a quella verticale.

TRAVI, PILASTRI E TRAVI DI FONDAZIONE

Il programma calcola ai due nodi estremi di ogni elemento e per ogni combinazione di carico sei sollecitazioni, riferite agli assi locali (come indicato nella figura a lato):

- Fx = forza assiale nella direzione locale x;
- Fy = taglio nella direzione locale y;
- Fz = taglio nella direzione locale z;
- Mx = momento torcente attorno all'asse locale x;
- My = momento flettente attorno all'asse locale y;

- Mz = momento flettente attorno all'asse locale z,

con le seguenti convenzioni sui segni:

- forze positive se concordi con gli assi locali (F);
- momenti positivi se antiorari rispetto gli assi locali, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (F*L).

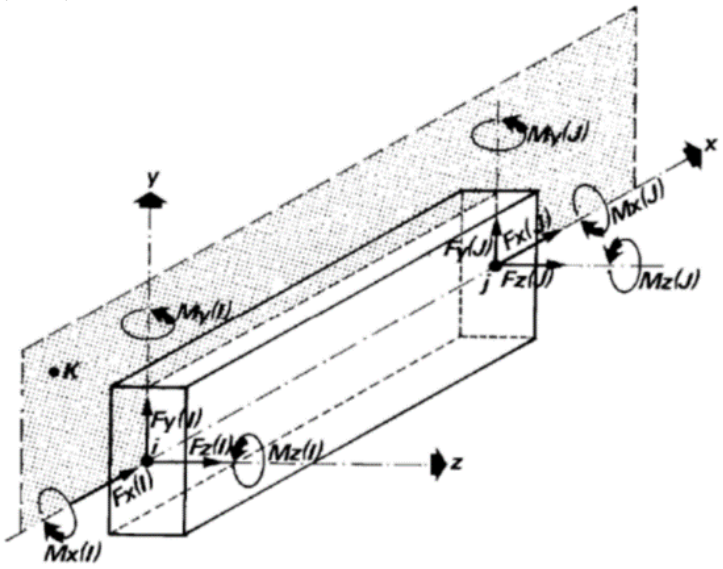
Tali convenzioni sono caratteristiche dei codici di calcolo numerico e sono mantenute soltanto nelle stampe globali. Nelle rappresentazioni grafiche e nelle stampe delle verifiche di sicurezza vengono invece adottate le convenzioni tipiche della Scienza delle Costruzioni.

In caso di analisi sismica con il metodo statico equivalente viene riportato un prospetto riguardante il peso sismico del gruppo, le coordinate baricentriche relative, il coefficiente di distribuzione globale del gruppo funzione della sua quota, il coefficiente globale ricavato dal precedente in base ai parametri sismici, la forza sismica relativa.

Nell'analisi dinamica vengono calcolate le medesime sollecitazioni per ognuna delle tre azioni sismiche previste (Z eventuale). Viene evidenziato il modo di vibrazione che dà luogo all'effetto massimo, il valore di tale effetto (con segno), la risultante dovuta alla combinazione di tutti i modi di vibrazione mediante il criterio prescelto dall'utente.

Per le travi di fondazione il programma calcola ai due nodi estremi della trave e in tutti i punti intermedi generati per effetto della suddivisione della trave di fondazione, per ogni combinazione di carico:

- Fy = taglio nella direzione locale y (F);
- Mx = momento torcente attorno asse locale x (F*L);
- Mz = momento flettente attorno asse locale z (F*L);
- UZ = spostamento lungo Z (L);
- rX = rotazione intorno X (rad);
- rY = rotazione intorno Y (rad);
- pressione sul suolo (F/L^2).



Riferimento locale

TABELLA MASSE ECCITATE

PROSPETTO RIASSUNTIVO MODI PRINCIPALI

Periodo principale	T1	Massa	Massa %	Modo	Note
Direzione X	+1.15e-01	+3.57e+01	88	7	+eX
Direzione Y	+1.21e-01	+3.82e+01	94	6	+eY
Direzione Z	+1.33e-01	+1.50e+01	37	5	+eX
Rotazione Z	+4.59e-01	+1.05e+07	93	1	+eX

Periodo	T2	Massa	Massa %	Modo	Note
Direzione X	+1.35e-01	+4.06e+00	10	4	+eX
Direzione Y	+7.32e-02	+1.91e+00	5	8	+eX
Direzione Z	+7.04e-02	+1.48e+01	36	9	+eY

PROSPETTO RIASSUNTIVO MASSE ECCITATE PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Analisi	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz. Z	%	Rotaz. Z	%
+eX	+4.02e+01	99	+4.01e+01	99	+3.05e+01	75	+1.05e+07	94
-eX	+4.02e+01	99	+4.01e+01	99	+3.05e+01	75	+1.05e+07	94
+eY	+4.02e+01	99	+4.01e+01	99	+3.07e+01	76	+1.07e+07	94
-eY	+4.03e+01	99	+4.01e+01	99	+3.05e+01	75	+1.07e+07	94

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: +EX

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	1.368e+01	2.177e+00	4.593e-01	1.274e-07
2	3.283e+01	5.225e+00	1.914e-01	5.278e-02
3	3.313e+01	5.273e+00	1.896e-01	6.873e-02
4	4.655e+01	7.409e+00	1.350e-01	3.760e-02
5	4.733e+01	7.532e+00	1.328e-01	3.287e-02
6	5.191e+01	8.261e+00	1.210e-01	7.506e-03
7	5.462e+01	8.693e+00	1.150e-01	7.952e-03
8	8.582e+01	1.366e+01	7.321e-02	9.976e-01
9	8.941e+01	1.423e+01	7.027e-02	6.662e-01
10	1.277e+02	2.033e+01	4.919e-02	2.612e+00

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	-1.211e-01	-4.730e-01
2	3.482e-03	3.137e-02
3	-2.269e-02	1.652e-02
4	2.015e+00	-1.522e-02
5	1.687e-01	-3.478e-03
6	1.089e-01	-6.157e+00
7	-5.974e+00	-1.085e-01
8	-2.454e-02	1.382e+00
9	-4.568e-03	1.757e-01
10	5.891e-01	2.431e-01

MASSA ECCITATA PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+1.47e-02	0	+2.24e-01	1	+2.11e-08	0	+1.05e+07	94
Progressiva	+1.47e-02	0	+2.24e-01	1	+2.11e-08	0	+1.05e+07	94
Modo: 2	+1.21e-05	0	+9.84e-04	0	+3.29e-02	0	+6.80e+01	0
Progressiva	+1.47e-02	0	+2.25e-01	1	+3.29e-02	0	+1.05e+07	94
Modo: 3	+5.15e-04	0	+2.73e-04	0	+6.55e-04	0	+1.81e+03	0
Progressiva	+1.52e-02	0	+2.25e-01	1	+3.36e-02	0	+1.05e+07	94
Modo: 4	+4.06e+00	10	+2.32e-04	0	+8.40e-02	0	+4.09e+02	0
Progressiva	+4.08e+00	10	+2.25e-01	1	+1.18e-01	0	+1.05e+07	94
Modo: 5	+2.85e-02	0	+1.21e-05	0	+1.50e+01	37	+2.87e+00	0
Progressiva	+4.10e+00	10	+2.25e-01	1	+1.52e+01	37	+1.05e+07	94

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 6	+1.19e-02	0	+3.79e+01	94	+3.52e-04	0	+3.99e+01	0
Progressiva	+4.12e+00	10	+3.81e+01	94	+1.52e+01	37	+1.05e+07	94
Modo: 7	+3.57e+01	88	+1.18e-02	0	+1.67e-04	0	+3.38e+03	0
Progressiva	+3.98e+01	98	+3.81e+01	94	+1.52e+01	37	+1.05e+07	94
Modo: 8	+6.02e-04	0	+1.91e+00	5	+3.36e-01	1	+4.77e+01	0
Progressiva	+3.98e+01	98	+4.01e+01	99	+1.55e+01	38	+1.05e+07	94
Modo: 9	+2.09e-05	0	+3.09e-02	0	+1.50e+01	37	+1.31e+00	0
Progressiva	+3.98e+01	98	+4.01e+01	99	+3.05e+01	75	+1.05e+07	94
Modo: 10	+3.47e-01	1	+5.91e-02	0	+1.97e-03	0	+8.48e+01	0
Progressiva	+4.02e+01	99	+4.01e+01	99	+3.05e+01	75	+1.05e+07	94

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+4.05e+01	+4.05e+01	+4.05e+01	+1.12e+07

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: -EX

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	1.368e+01	2.178e+00	4.592e-01	1.190e-07
2	3.283e+01	5.224e+00	1.914e-01	5.079e-02
3	3.316e+01	5.278e+00	1.895e-01	7.044e-02
4	4.656e+01	7.410e+00	1.350e-01	3.712e-02
5	4.733e+01	7.532e+00	1.328e-01	3.963e-02
6	5.190e+01	8.259e+00	1.211e-01	8.400e-03
7	5.462e+01	8.693e+00	1.150e-01	7.790e-03
8	8.587e+01	1.367e+01	7.317e-02	2.118e+00
9	8.942e+01	1.423e+01	7.026e-02	7.018e-01
10	1.302e+02	2.072e+01	4.826e-02	2.291e+00

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	1.212e-01	-4.482e-01
2	-3.735e-03	-3.507e-02
3	2.284e-02	3.241e-03
4	-2.016e+00	-6.535e-03
5	-1.721e-01	1.337e-03
6	4.226e-02	6.159e+00
7	5.975e+00	-3.775e-02
8	2.069e-02	1.384e+00
9	9.790e-04	1.867e-01
10	6.274e-01	-1.849e-01

MASSA ECCITATA
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+1.47e-02	0	+2.01e-01	0	+1.85e-10	0	+1.05e+07	94
Progressiva	+1.47e-02	0	+2.01e-01	0	+1.85e-10	0	+1.05e+07	94
Modo: 2	+1.40e-05	0	+1.23e-03	0	+3.28e-02	0	+6.51e+01	0
Progressiva	+1.47e-02	0	+2.02e-01	0	+3.28e-02	0	+1.05e+07	94
Modo: 3	+5.22e-04	0	+1.05e-05	0	+8.48e-04	0	+1.81e+03	0
Progressiva	+1.52e-02	0	+2.02e-01	0	+3.36e-02	0	+1.05e+07	94
Modo: 4	+4.06e+00	10	+4.27e-05	0	+8.75e-02	0	+4.11e+02	0
Progressiva	+4.08e+00	10	+2.02e-01	0	+1.21e-01	0	+1.05e+07	94
Modo: 5	+2.96e-02	0	+1.79e-06	0	+1.50e+01	37	+3.04e+00	0
Progressiva	+4.11e+00	10	+2.02e-01	0	+1.52e+01	37	+1.05e+07	94
Modo: 6	+1.79e-03	0	+3.79e+01	94	+3.75e-04	0	+2.90e+01	0
Progressiva	+4.11e+00	10	+3.81e+01	94	+1.52e+01	37	+1.05e+07	94
Modo: 7	+3.57e+01	88	+1.43e-03	0	+1.61e-04	0	+3.36e+03	0
Progressiva	+3.98e+01	98	+3.81e+01	94	+1.52e+01	37	+1.05e+07	94
Modo: 8	+4.28e-04	0	+1.92e+00	5	+3.65e-01	1	+1.65e+01	0
Progressiva	+3.98e+01	98	+4.01e+01	99	+1.55e+01	38	+1.05e+07	94
Modo: 9	+9.58e-07	0	+3.49e-02	0	+1.49e+01	37	+5.45e-01	0

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Progressiva	+3.98e+01	98	+4.01e+01	99	+3.05e+01	75	+1.05e+07	94
Modo: 10	+3.94e-01	1	+3.42e-02	0	+3.42e-03	0	+5.24e+01	0
Progressiva	+4.02e+01	99	+4.01e+01	99	+3.05e+01	75	+1.05e+07	94

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+4.05e+01	+4.05e+01	+4.05e+01	+1.12e+07

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: +EY

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	1.360e+01	2.165e+00	4.619e-01	1.080e-07
2	3.283e+01	5.225e+00	1.914e-01	1.006e-01
3	3.700e+01	5.889e+00	1.698e-01	2.460e-01
4	4.704e+01	7.487e+00	1.336e-01	2.011e-01
5	4.732e+01	7.532e+00	1.328e-01	7.799e-02
6	5.178e+01	8.241e+00	1.213e-01	2.406e-03
7	5.506e+01	8.763e+00	1.141e-01	2.655e-02
8	8.617e+01	1.371e+01	7.292e-02	2.064e-01
9	8.922e+01	1.420e+01	7.043e-02	7.645e-01
10	1.204e+02	1.916e+01	5.218e-02	5.279e+00

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	8.243e-01	-1.244e-02
2	-1.331e-03	-3.413e-02
3	1.200e-01	-3.193e-03
4	2.029e+00	3.122e-03
5	1.829e-01	-2.171e-03
6	-2.132e-02	6.177e+00
7	-5.911e+00	-2.386e-02
8	2.344e-02	-1.396e+00
9	6.369e-02	1.496e-01
10	6.423e-01	6.501e-02

MASSA ECCITATA
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+6.79e-01	2	+1.55e-04	0	+4.71e-09	0	+1.07e+07	94
Progressiva	+6.79e-01	2	+1.55e-04	0	+4.71e-09	0	+1.07e+07	94
Modo: 2	+1.77e-06	0	+1.16e-03	0	+3.33e-02	0	+2.68e+00	0
Progressiva	+6.79e-01	2	+1.32e-03	0	+3.33e-02	0	+1.07e+07	94
Modo: 3	+1.44e-02	0	+1.02e-05	0	+3.87e-03	0	+1.79e+03	0
Progressiva	+6.94e-01	2	+1.33e-03	0	+3.71e-02	0	+1.07e+07	94
Modo: 4	+4.12e+00	10	+9.74e-06	0	+1.06e-01	0	+1.97e+02	0
Progressiva	+4.81e+00	12	+1.34e-03	0	+1.43e-01	0	+1.07e+07	94
Modo: 5	+3.35e-02	0	+4.71e-06	0	+1.50e+01	37	+2.61e+00	0
Progressiva	+4.85e+00	12	+1.34e-03	0	+1.52e+01	37	+1.07e+07	94
Modo: 6	+4.55e-04	0	+3.82e+01	94	+3.51e-04	0	+3.66e+01	0
Progressiva	+4.85e+00	12	+3.82e+01	94	+1.52e+01	37	+1.07e+07	94
Modo: 7	+3.49e+01	86	+5.69e-04	0	+1.77e-05	0	+3.42e+03	0
Progressiva	+3.98e+01	98	+3.82e+01	94	+1.52e+01	37	+1.07e+07	94
Modo: 8	+5.49e-04	0	+1.95e+00	5	+2.71e-01	1	+5.91e-01	0
Progressiva	+3.98e+01	98	+4.01e+01	99	+1.54e+01	38	+1.07e+07	94
Modo: 9	+4.06e-03	0	+2.24e-02	0	+1.48e+01	36	+1.74e+00	0
Progressiva	+3.98e+01	98	+4.01e+01	99	+3.02e+01	75	+1.07e+07	94
Modo: 10	+4.13e-01	1	+4.23e-03	0	+4.77e-01	1	+6.40e+01	0
Progressiva	+4.02e+01	99	+4.01e+01	99	+3.07e+01	76	+1.07e+07	94

MASSA TOTALE ECCITABILE

Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+4.05e+01	+4.05e+01	+4.05e+01	+1.13e+07

TRASLAZIONE CENTRO DELLE MASSE: -EY

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	1.353e+01	2.154e+00	4.643e-01	4.018e-08
2	3.283e+01	5.225e+00	1.914e-01	7.351e-02
3	3.533e+01	5.622e+00	1.779e-01	1.478e-01
4	4.659e+01	7.414e+00	1.349e-01	1.732e-02
5	4.733e+01	7.532e+00	1.328e-01	7.754e-02
6	5.178e+01	8.241e+00	1.213e-01	1.941e-03
7	5.524e+01	8.792e+00	1.137e-01	4.386e-03
8	8.614e+01	1.371e+01	7.294e-02	2.158e-01
9	8.938e+01	1.423e+01	7.029e-02	1.053e+00
10	1.281e+02	2.039e+01	4.905e-02	2.943e-01

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

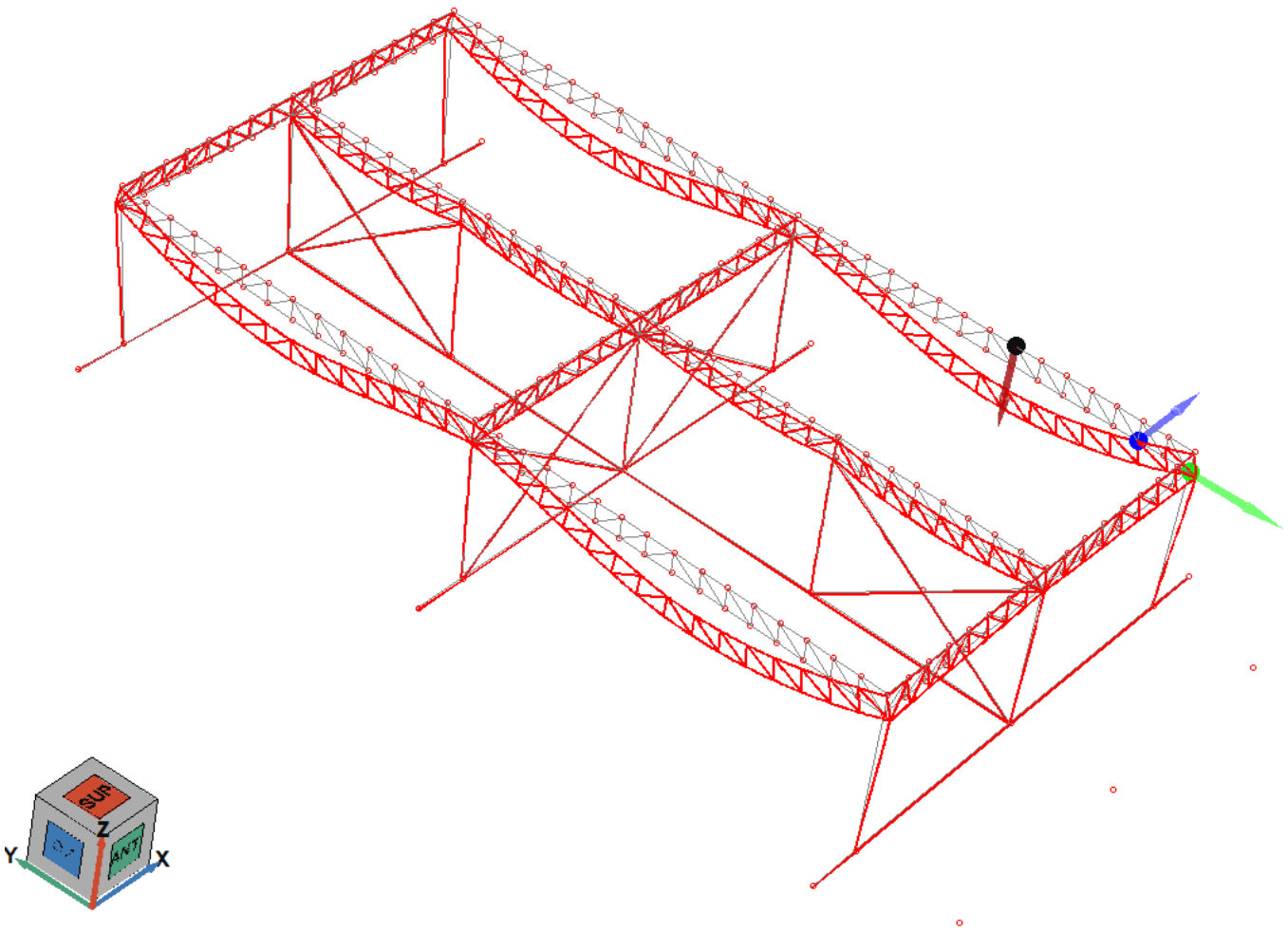
Modo	Direz.X	Direz.Y
1	-1.058e+00	-1.229e-02
2	4.749e-04	-3.413e-02
3	2.896e-03	-2.166e-03
4	-1.841e+00	6.846e-03
5	1.581e-01	-3.041e-03
6	-3.735e-02	6.177e+00
7	5.937e+00	3.847e-02
8	5.101e-04	1.396e+00
9	6.707e-04	1.463e-01
10	6.825e-01	5.864e-03

MASSA ECCITATA
PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%	Rotaz.Z	%
Modo: 1	+1.12e+00	3	+1.51e-04	0	+7.81e-09	0	+1.07e+07	94
Progressiva	+1.12e+00	3	+1.51e-04	0	+7.81e-09	0	+1.07e+07	94
Modo: 2	+2.26e-07	0	+1.17e-03	0	+3.33e-02	0	+2.67e+00	0
Progressiva	+1.12e+00	3	+1.32e-03	0	+3.33e-02	0	+1.07e+07	94
Modo: 3	+8.39e-06	0	+4.69e-06	0	+2.35e-03	0	+1.86e+03	0
Progressiva	+1.12e+00	3	+1.32e-03	0	+3.57e-02	0	+1.07e+07	94
Modo: 4	+3.39e+00	8	+4.69e-05	0	+9.05e-02	0	+4.39e+02	0
Progressiva	+4.51e+00	11	+1.37e-03	0	+1.26e-01	0	+1.07e+07	94
Modo: 5	+2.50e-02	0	+9.25e-06	0	+1.50e+01	37	+4.04e+00	0
Progressiva	+4.53e+00	11	+1.38e-03	0	+1.52e+01	37	+1.07e+07	94
Modo: 6	+1.40e-03	0	+3.82e+01	94	+3.47e-04	0	+3.41e+01	0
Progressiva	+4.53e+00	11	+3.82e+01	94	+1.52e+01	37	+1.07e+07	94
Modo: 7	+3.53e+01	87	+1.48e-03	0	+1.17e-04	0	+3.23e+03	0
Progressiva	+3.98e+01	98	+3.82e+01	94	+1.52e+01	37	+1.07e+07	94
Modo: 8	+2.60e-07	0	+1.95e+00	5	+2.68e-01	1	+7.17e-01	0
Progressiva	+3.98e+01	98	+4.01e+01	99	+1.54e+01	38	+1.07e+07	94
Modo: 9	+4.50e-07	0	+2.14e-02	0	+1.50e+01	37	+1.45e+00	0
Progressiva	+3.98e+01	98	+4.01e+01	99	+3.05e+01	75	+1.07e+07	94
Modo: 10	+4.66e-01	1	+3.44e-05	0	+3.35e-04	0	+3.00e+02	0
Progressiva	+4.03e+01	99	+4.01e+01	99	+3.05e+01	75	+1.07e+07	94

MASSA TOTALE ECCITABILE

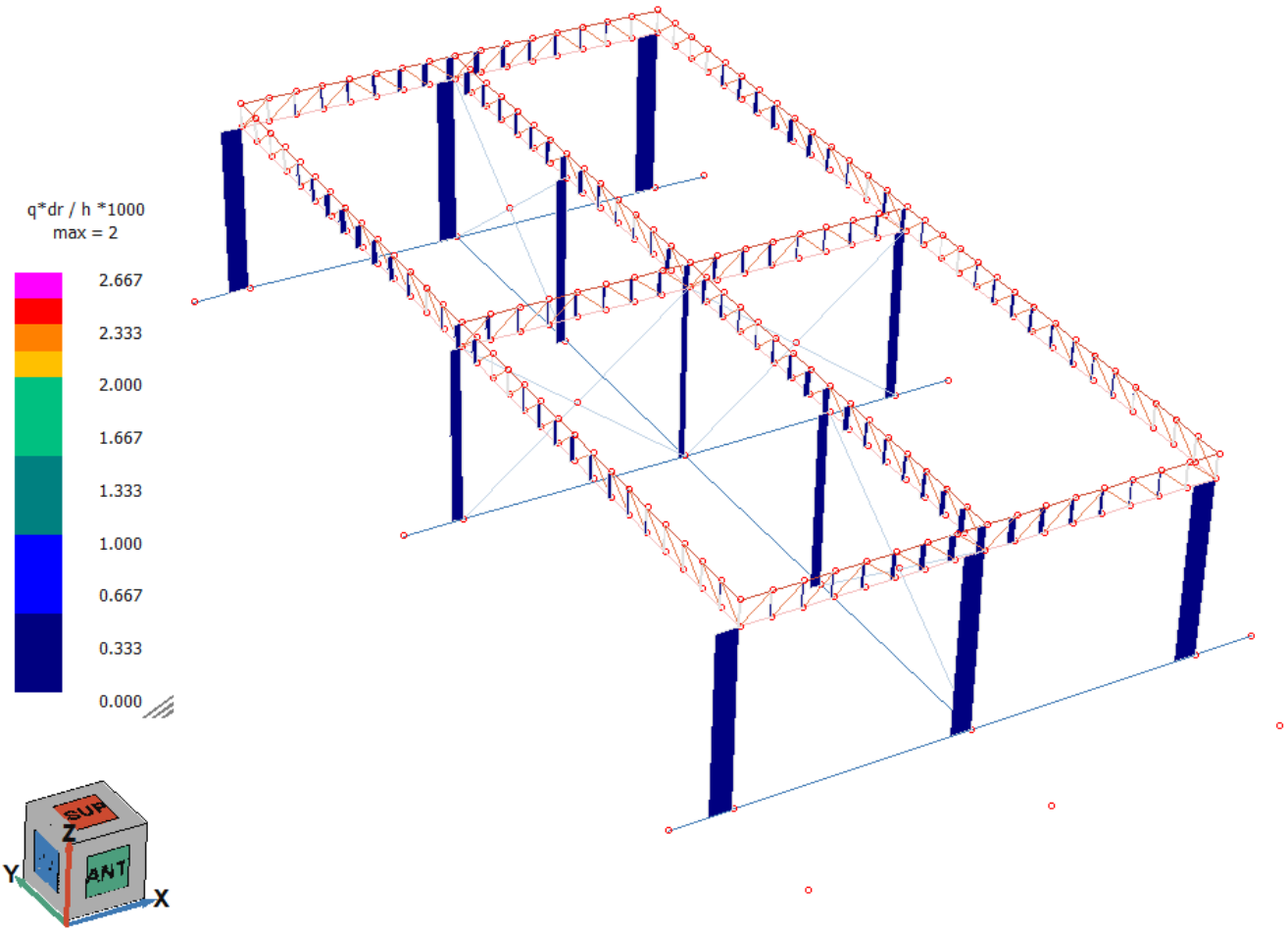
Direzione X	Direzione Y	Direzione Z	Rotazione Z
+4.05e+01	+4.05e+01	+4.05e+01	+1.13e+07



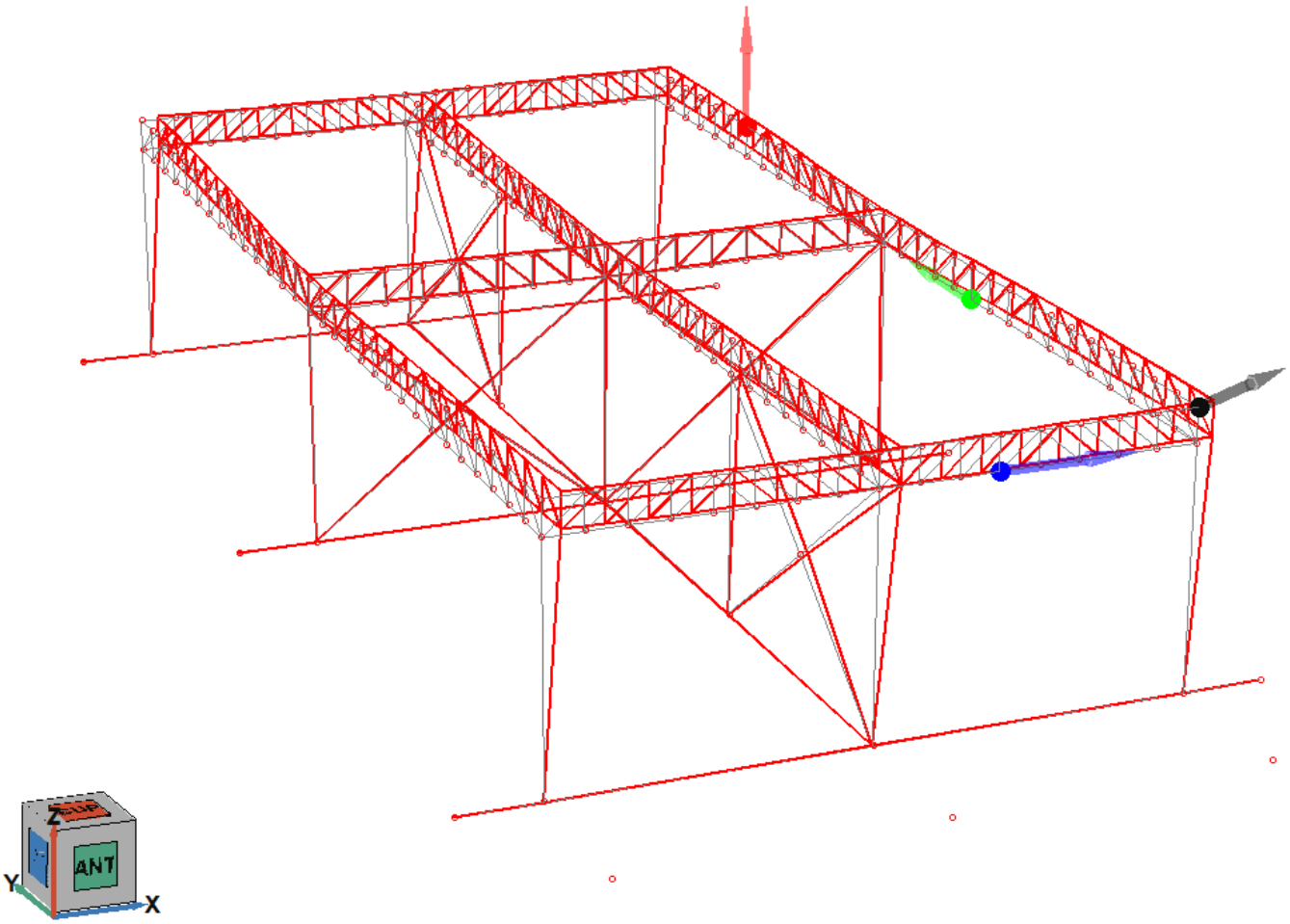
Deformata Statica [cm]

Massime deformazioni al nodo 182 **d=**0.9262 dx=0.0001 dy=0.0011 dz=-0.9262
Direzione x: nodo 193 **dx=**0.0115 dy=-0.1183 dz=-0.4158
Direzione y: nodo 10 **dy=**-0.1370 dx=0.0017 dz=-0.0280
Direzione z: nodo 182 **dz=**-0.9262 dx=0.0001 dy=0.0011

Valore max = 0,93

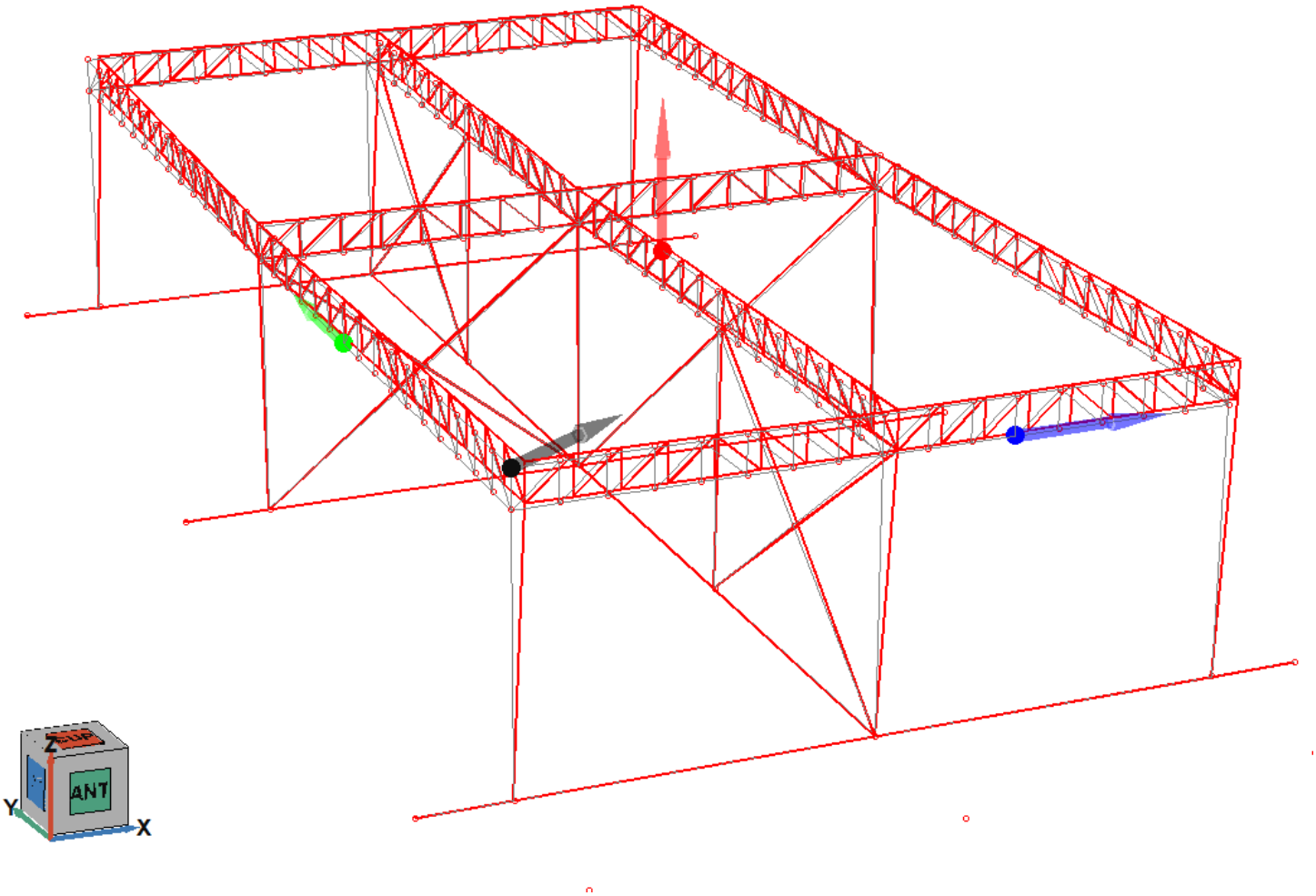


Deformazioni relative SLD
Valori inferiori all'1 per mille



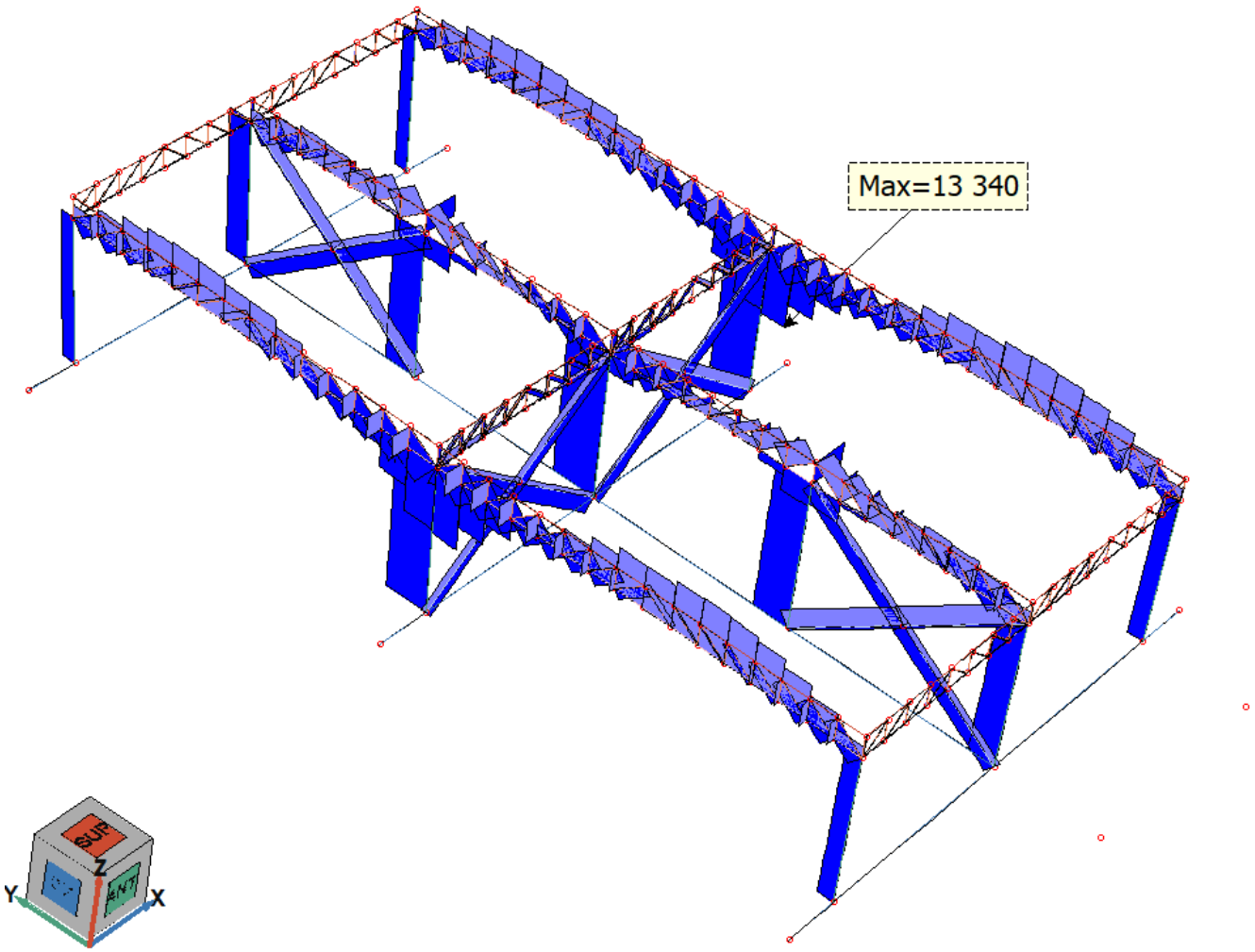
INVILUPPO DEFORMATA S.L.U. Ex + λ Ey

Massime deformazioni al nodo 198 **d=**0.3155 dx=0.2823 dy=0.1408 dz=0.0012
Direzione x: nodo 280 **dx=**0.2824 dy=0.0598 dz=0.0032
Direzione y: nodo 173 **dy=**0.1416 dx=0.1043 dz=0.0332
Direzione z: nodo 100 **dz=**0.0614 dx=0.1640 dy=0.1408

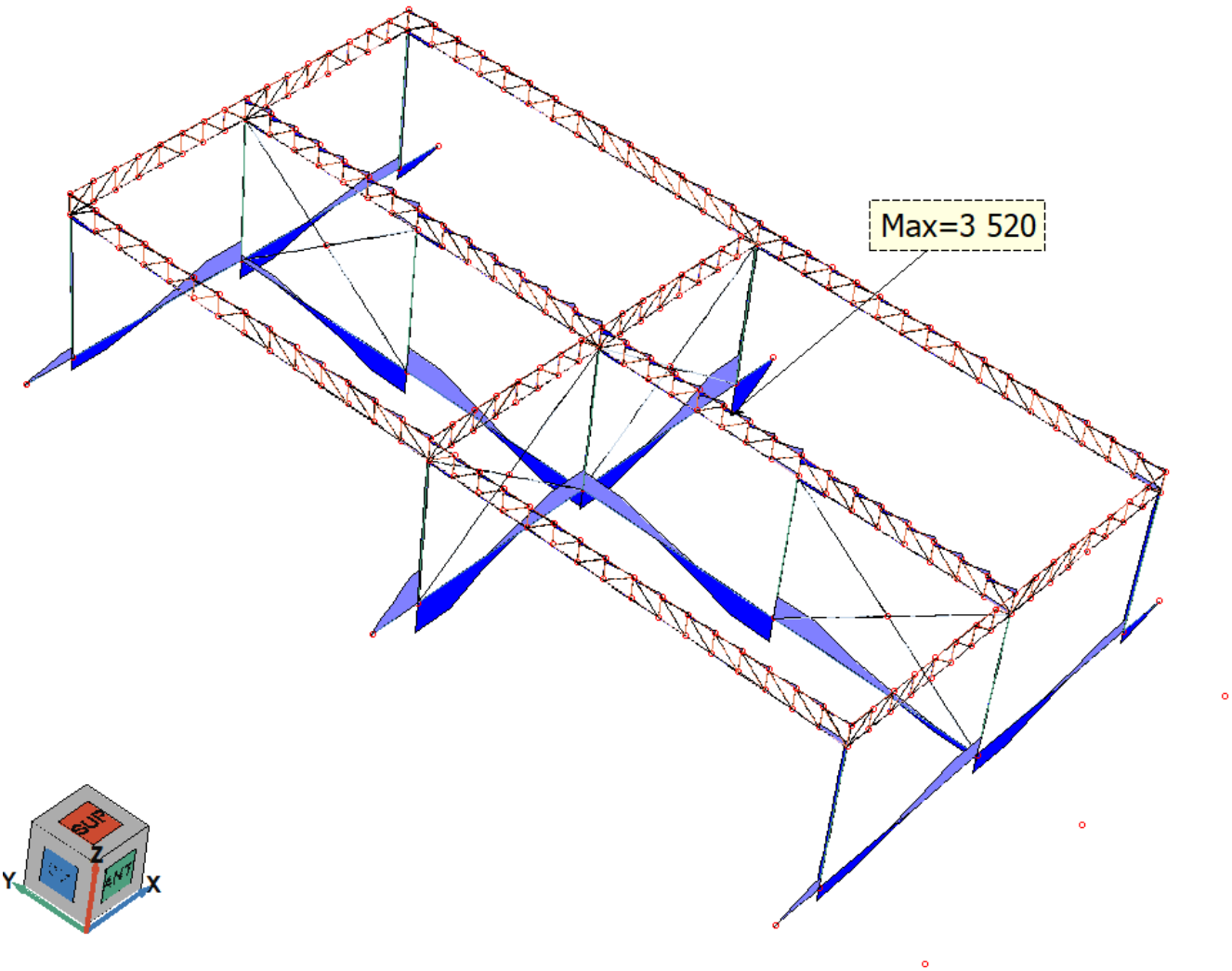


INVILUPPO DEFORMATA S.L.U. λ Ex + Ey

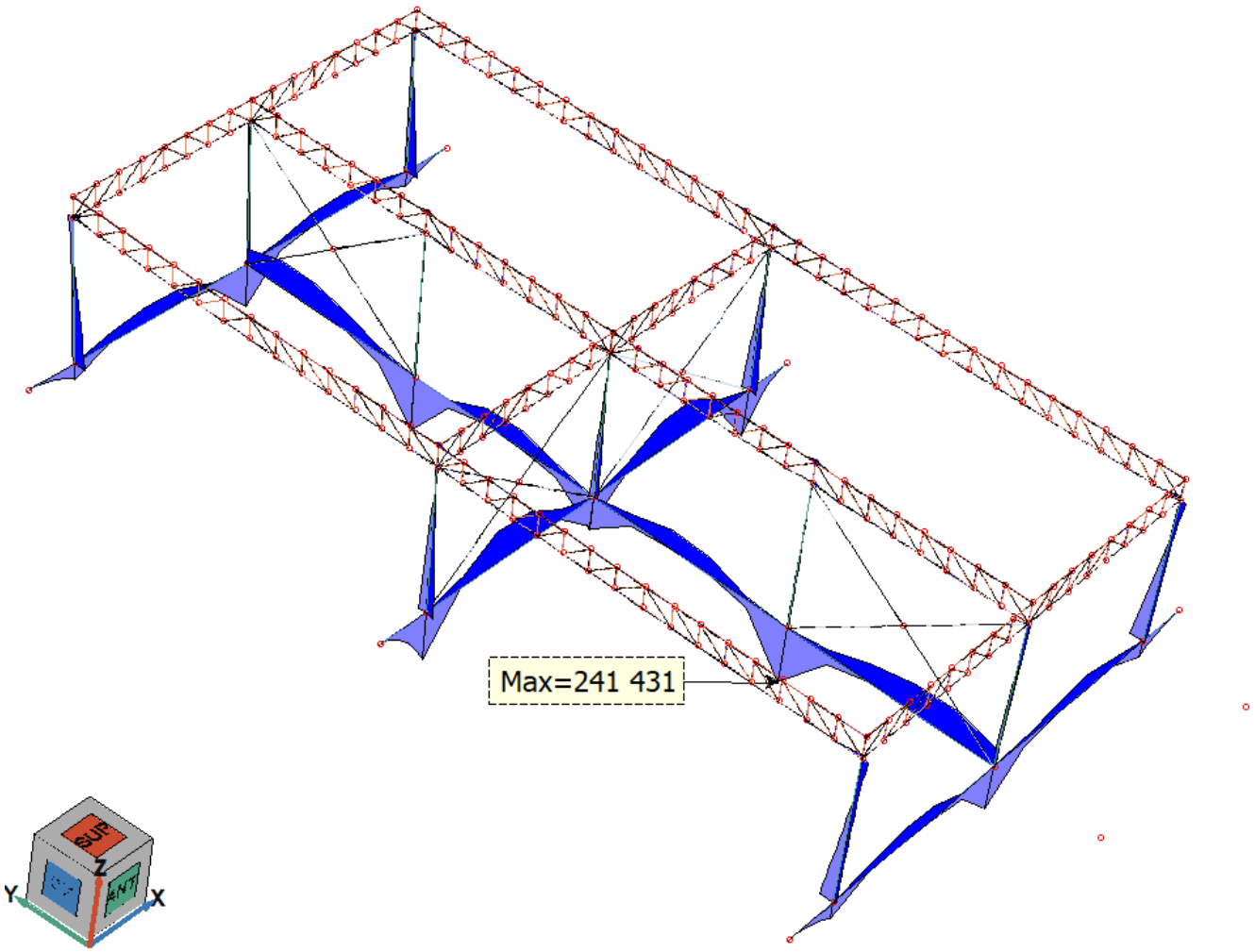
Massime deformazioni al nodo 106 d=0.2175 dx=0.1845 dy=0.1152 dz=0.0006
Direzione x: nodo 280 dx=0.1846 dy=0.0690 dz=0.0083
Direzione y: nodo 133 dy=0.1156 dx=0.0731 dz=0.0153
Direzione z: nodo 141 dz=0.0335 dx=0.0611 dy=0.0592



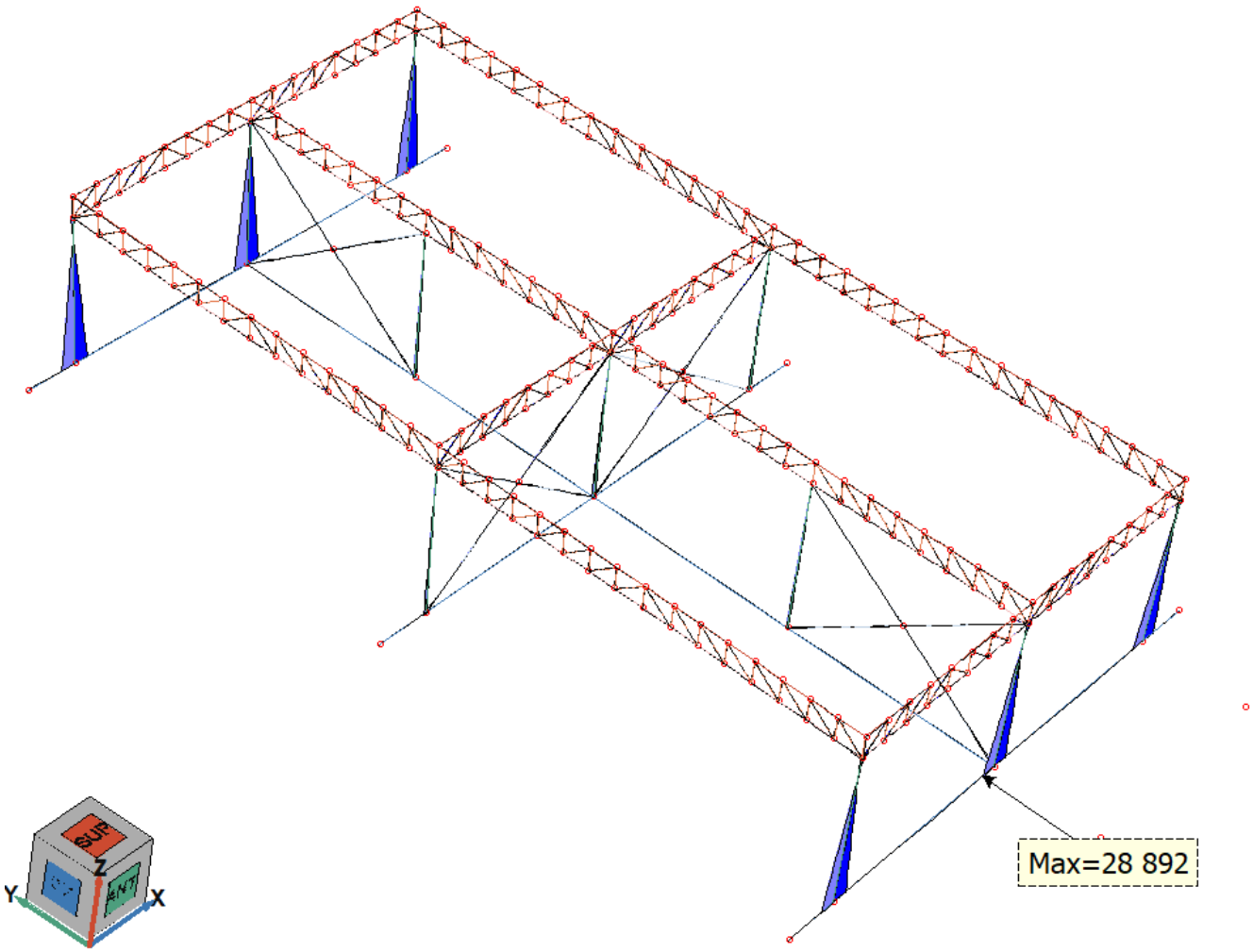
Azione Assiale Fx [daN]
Valore max = 13.340



Azione Tagliante Fy [daN]
Valore max = 3.520



Azione Flettente Mz [daNcm]
Valore max = 241.431



Azione Flettente Mz [daNcm]
Valore max = 28.892

8. VERIFICA SICUREZZA ELEMENTI

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

VERIFICHE DI OPERE IN CEMENTO ARMATO

TRAVI, PILASTRI, SETTI E TRAVI DI FONDAZIONE

Fra le informazioni di testa per le travi è segnalata la travata di appartenenza, la componente del peso proprio e il carico medio. Per i soli pilastri oltre al numero strutturale dell'asta è anche indicato l'eventuale numero di pilastrata.
Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z. Vengono riportate, in ordine:

- NC: numero della combinazione di carico;
- x: ascissa di calcolo (cm);
- Per i soli pilastri, per le combinazioni sismiche e nei casi in cui va applicata la gerarchia delle resistenze, vengono inserite due colonne αMy e αMz che riportano i valori dei moltiplicatori delle sollecitazioni My ed Mz.
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F); Mx, My, Mz (F*m).

NB: Per elementi trave di fondazione Fx, Fz, My sono generalmente nulli.
Le convenzioni adottate sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Compaiono poi nel tabulato gli ulteriori risultati:

- in sequenza, armatura posteriore, anteriore, inferiore, superiore (cm^2); si noti che tali armature sono quelle totali.

  NB: La sezione di due reggistaffe contribuisce in tutti quattro i valori di armatura; per i pilastri circolari viene determinata e stampata l'armatura totale distribuita uniformemente su tutta la circonferenza;
- campo (di rottura): rappresenta il campo di rottura determinato dalla procedura di verifica; nel caso delle travi, qualora sia stata deselezionata la verifica a sforzo normale, il campo di rottura viene sostituita dal rapporto x/d;
- indice di resistenza a presso-tensoflessione (Fx, My, Mz): rappresenta il moltiplicatore delle sollecitazioni allo s.l.u., ovvero il rapporto fra la sollecitazione agente e quella resistente;
- indice di resistenza a taglio/torsione (Bielle): rappresenta l'indice di resistenza delle bielle compresse sollecitate a taglio e/o torsione;
- indice di resistenza a taglio/torsione (V, Mx): rappresenta l'indice di resistenza "taglio e torsione" per elementi che non necessitano di armatura trasversale;
- indice di resistenza a scorrimento: riporta l'indice di resistenza che si ricava dal rapporto fra la resistenza a scorrimento (vedi § 7.4.4.5.2.1 delle NTC/2018) e la sollecitazione di taglio.
- aswta, aswto: in cm^2/m rappresenta l'area di armatura per unità di lunghezza derivante, rispettivamente, dall'effetto di taglio e torsione;
- passo staffe: in cm rappresenta il passo delle staffe derivante da aswta e aswto e dall'applicazione dei minimi di normativa;

Viene evidenziata, su una riga conclusiva apposita, l'inviluppo delle armature in grado di resistere a tutte le situazioni. Per la sezione rettangolare viene riportata l'armatura aggiuntiva effettiva sui quattro lati, detraendo dall'armatura totale quella dei reggistaffe. Per la sezione circolare è invece sempre riportato il valore totale distribuito. Viene infine indicato il passo delle staffe calcolato o di normativa.

Per i setti viene anche effettuata la verifica a scorrimento in corrispondenza delle sezioni al piede e in testa poste all'interno delle zone critica. In questi casi, alla fine del tabulato delle armature riguardante la singola asta, vengono riportate:

- quota alla quale viene effettuata la verifica a scorrimento;
- sollecitazione di taglio per il dimensionamento (V_{Ed});
- resistenza a spinotto delle barre verticali (V_{dd});
- resistenza per attrito (V_{fd});
- eventuale armatura inclinata totale (cm^2) derivante dalla verifica.

Alla fine del tabulato di progetto delle armature riguardante un'asta, se attivata l'opzione sulla combinazione dei carichi, la procedura propone uno specchietto che riepiloga nell'ordine:

- numero della combinazione di carico che dà luogo al momento massimo; tale sollecitazione può infatti derivare per effetto di una combinazione di carico spaziale di MasterSap (in questo caso viene riportato il relativo numero di combinazione o simbolo identificativo) o a causa della combinazione dei carichi permanenti e variabili o dell'eventuale momento di sicurezza (in questo secondo caso il contrassegno di combinazione è dato dal simbolo --);
- xMmax; ascissa dell'asta in cui si verifica il momento massimo positivo;
- Mmax; valore del momento massimo positivo;
- Ainf, D. inf agg.; armatura inferiore totale derivante dall'azione del momento massimo positivo, numero e diametro delle barre aggiuntive, come al solito, rispetto ai reggistaffe comunque presenti;
- Asup, D. sup agg.; valgono le stesse considerazioni di sopra, riferite all'armatura superiore;
- il rapporto x/d e l'indice di resistenza a flessione.

Nelle verifiche di esercizio per gli elementi vengono considerati i soli effetti del momento flettente Mz, ma per comodità dell'utente il tabulato riporta anche il valore delle altre sollecitazioni, incluse fra [ ] per significare che non entrano in gioco nella verifica. Per lo stesso motivo fra parentesi [ ] sono anche riportate le armature anteriori e posteriori.

- Apertura delle fessure w (mm): rappresenta l'ampiezza della fessura derivante dall'azione del momento flettente Mz all'ascissa indicata. La fessura si apre superiormente per Mz negativo, inferiormente per Mz positivo.
- La freccia viene riportata nel prospetto specifico (che compare a fine trave) riguardante anche il momento massimo in campata.

Per elementi verificati di tipo "pilastro" o "setto" viene effettuata la verifica delle tensioni di esercizio, mentre la verifica a fessurazione è eseguita senza calcolo diretto dell'ampiezza della fessura, in accordo al punto §C4.1.2.2.4.6 della Circolare 2 febbraio 2009, n. 617 (Istruzioni alle NTC 2008). Nella verifica alle tensioni la sezione viene trattata a presso-tensoflessione, trascurando in questo caso l'eventuale contributo del calcestruzzo a trazione. Vengono ignorate agli effetti della verifica le sollecitazioni torcenti e di taglio, comunque riportate fra [ ] nei tabulati per memoria.

Se si verifica la necessità di armare a punzonamento le travi o le fondazioni viene determinata la sezione complessiva delle barre piegate, che andranno disposte parallelamente alle staffe della trave.
Vengono indicate:

- asta: numero dell'asta oggetto di verifica;
- ascissa x (cm): ascissa dell'asta;
- taglio: valore dell'azione di taglio complessiva agente al nodo;
- carico limite di punzonamento;
- coefficiente di sicurezza al punzonamento;
- armatura piegati a punzonamento (cm^2), eventuale.

<u>Considerazioni per l'analisi dinamica.</u>

I risultati dinamici considerati sono quelli ottenuti per inviluppo, a seconda della modalità scelta. Si possono generare diverse combinazioni risultanti (sovrapposizione degli effetti statici e degli effetti dinamici) indicate nei tabulati con delle lettere.
Per quanto riguarda gli effetti dinamici si tenga presente che il segno degli inviluppi è sempre positivo e che le norme impongono che tali risultati siano considerati anche con segno opposto.

I RISULTATI PER I PLINTI

Viene riportato il nodo di attacco del plinto e le informazioni su sezione e peso proprio Vengono anche indicate le sollecitazioni esterne agenti, riferite agli assi locali. Lo sforzo normale N viene qui riportato con segno positivo se di compressione, come di norma avviene. Fy e Fz esprimono le reazioni vincolari taglianti, positive se agenti nel verso del rispettivo asse.

In caso di analisi dinamica per i plinti viene adottato il criterio di determinazione degli effetti statici e dinamici simile a quello predisposto per le aste. Vengono sovrapposti gli effetti dell'analisi statica con i risultati dell'analisi dinamica, considerando tutte le possibili permutazioni di segno per i risultati dinamici relativi a sforzo normale e a momento flettente. Per le sollecitazioni dinamiche di taglio viene preso lo stesso segno di quello statico. Nei tabulati le combinazioni prese in considerazione vengono codificate con la stessa simbologia adottata per gli elementi monodimensionali (lettere da A a X).

Viene indicato:

- ascissa di calcolo (cm); la verifica viene attuata sugli assi locali y e z, prima sul semiasse positivo e poi su quello negativo;
- momento flettente (F*m) e relativa combinazione di massimo: viene effettuata la verifica per tutte le combinazioni di carico agenti, riportando, fra parentesi, solo quella che ha generato il massimo effetto; il momento è riferito all'intera sezione rettangolare in esame (che per le ascisse secondo y ha dimensioni B in larghezza e h in altezza, mentre secondo z vale rispettivamente H e h);
- sforzo tagliante (F) e relativa combinazione di massimo: valgono considerazioni analoghe a quelle del momento flettente, riferite allo sforzo di taglio;
- armatura inferiore (cm^2) e passo delle barre: viene calcolata l'armatura totale minima necessaria a supportare il momento flettente e il relativo passo delle barre;
- armatura superiore (cm^2) e passo delle barre: analogamente all'armatura inferiore; quella superiore è generalmente nulla, in quanto situata in zona compressa, dove la presenza del calcestruzzo è già sufficiente a sostenere le azioni presenti;
- indice di resistenza a flessione;
- indice di resistenza a taglio;
- per ogni combinazione di carico dichiarata allo s.l.u. si ricava la pressione ultima sul terreno. Si determina l'area efficace che dipende dalle due eccentricità ey ed ez e si ricava lo sforzo normale ultimo Fxult (corrispondente alla pressione qult) da cui deriva, in relazione all'Fx esterno agente, l'indice di resistenza finale;
- per ogni combinazione di carico dichiarata allo s.l.e. si determina la pressione effettiva sul suolo che si confronta con la capacità portante, determinata riducendo la pressione ultima sul terreno in base al fattore di sicurezza stabilito in tabella.

Viene infine calcolato il carico limite di punzonamento e il coefficiente di sicurezza al punzonamento (con relativa combinazione più gravosa). Se il coefficiente di sicurezza al punzonamento scende sotto il valore 1 viene calcolata la sezione delle barre piegate per ognuna delle due direzioni ortogonali.

VERIFICHE DI OPERE IN ACCIAIO, ALLUMINIO O LEGNO CON IL METODO DELLE TENSIONI AMMISSIBILI E DEGLI STATI LIMITE

I RISULTATI PER ASTE RETICOLARI

Viene eseguita la verifica per aste soggette unicamente a sforzo normale. Per tutte le combinazioni di carico, viene effettuata la verifica di resistenza per aste e di stabilità per aste compresse. Per aste compresse viene utilizzato il metodo "ω".

Viene riportata una descrizione dei parametri di progetto e successivamente, in sequenza per ogni asta:

- numero combinazione di carico;
- sforzo normale N (corrispondente a Fx), positivo se di trazione;
- sezione utile (cm2); rappresenta il valore Ax, eventualmente diminuito per effetto del coefficiente di riduzione dell'area;
- snellezza; è la snellezza più elevata dell'asta fra le due corrispondenti ai piani di flessione e quella ulteriore, eventuale, derivante da assi principali di inerzia della sezione non coincidenti con gli assi locali y e z (come avviene per la sezione a L); nelle note è indicato il piano di massima snellezza cui si riferisce il valore riportato;
- Sf, tensione nell'acciaio o nell'alluminio (in kg/cm2, N/mm2 o daN/cm2); nel caso del legno la voce diventa esplicitamente tensione, anziché Sf .

A fine riga compaiono due note; la prima indica il piano di massima snellezza; la seconda, eventuale, è riservata a informazioni di commento.

Nel caso dei profili a freddo la stampa dei risultati riporta anche il valore di Q che concorre a determinare il coefficiente "ϖ" e la tensione massima che non può essere superata.

I RISULTATI PER TRAVI E PILSTRI

Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F), Mx, My, Mz (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Il tabulato di uscita riporta inoltre in ordine:

- Sf (Fx), (Tens.(Fx) per il legno): tensione derivante solo da sforzo normale;
- Sf (M), (Tens.(M) per il legno): tensione derivante solo dagli effetti flettenti di My e Mz; viene riportato il valore massimo riscontrato fra tutti i punti soggetti a indagine;
- tensione da torsione, derivante da Mx, valore massimo riscontrato;
- tensione di taglio, derivante da Fy e Fz, valore massimo riscontrato;
- Sf ideale: tensione ideale massima nel caso di acciaio e alluminio. Nel caso del legno, invece, viene riportata una "tensione (Fx, M)" derivante dall'interazione fra Fx e M, in cui si somma il contributo

tensionale dovuto allo sforzo normale con quello derivante dal momento flettente, la cui entità viene però riparametrizzata tramite il rapporto fra le tensioni ammissibili a sforzo normale e momento flettente. In questo modo tens (Fx, M) viene confrontata, per la sua accettabilità, con la tensione massima ammessa a sforzo normale;
- locazione, ovvero il punto della sezione in cui si verifica il massimo della tensione ideale;
- Nota: compare un avviso qualora la tensione ideale o "tens (Fx, M)" superi il valore massimo ammissibile, che dipende anche dal relativo coefficiente di incremento connesso alle combinazioni di carico.

Alla fine del tabulato delle verifiche di resistenza, se attivata l'opzione sulla combinazione dei carichi, la procedura propone uno specchietto che riepiloga nell'ordine:

- numero della combinazione di carico che dà luogo al momento massimo: tale sollecitazione si può infatti verificare per effetto di una combinazione di carico spaziale di MasterSap (in questo caso viene riportato il relativo numero o simbolo identificativo) o a causa della combinazione dei carichi permanenti e accidentali (contrassegnata in stampa dal simbolo --);
- xMmax: ascissa dell'asta in cui si verifica il momento massimo positivo;
- Mmax: valore del momento massimo positivo;
- Xfmax: ascissa in cui si verifica la freccia massima in campata;
- Fmax: valore della freccia massima in campata;
- fmax/l: rapporto fra freccia massima e luce dell'asta.

La verifica di stabilità viene effettuata per le sole combinazioni di carico che presentano, in almeno un'ascissa, condizioni di lavoro a pressoflessione. Il prospetto riepilogativo della verifica a stabilità riporta le informazioni relative all'asta iniziale e finale coinvolte, e inoltre:

- numero combinazione di carico;
- valore dello sforzo normale; (compressione più elevata trovata in tutte le ascisse soggette a verifica);
- valore del momento flettente My equivalente;
- valore del momento flettente Mz equivalente;
- snellezza ω (che influisce sullo sforzo normale), solo per acciaio e alluminio;
- snellezza nel piano locale "yx" (che influisce su Mz);
- snellezza nel piano locale "zx" (che influisce su My);
- ω; $\omega 1$ (solo per acciaio e alluminio);
- tensione nell'acciaio o alluminio; nel caso del legno viene riportata un valore di tensione (Fx, M) calcolato nei modi già espressi per la verifica di resistenza;
- Nota, eventuale, qualora le tensioni superino i limiti ammessi, oppure quando la snellezza supera il valore 250 (200 per il legno e alluminio).

VERIFICHE DI OPERE IN ACCIAIO CON IL METODO DELLE NTC 2018 E DELL'EUROCODICE 3

I RISULTATI PER TRAVI E PILSTRI

Il tabulato riporta:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F), Mx, My, Mz (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;

- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Vengono poi riportate:

- classe: rappresenta la classe della sezione; qualora i singoli componenti della sezione (ad esempio ala e anima) abbiano classi diverse viene presa quella più alta; non viene riportata in caso di trazione o taglio puro.

Il potenziale svergolamento viene indagato solo per sezioni a I. Viene riportato il valore di χLT, che determina il momento resistente di progetto. La stabilità euleriana comporta la determinazione di tre coefficienti χmin, ky, kz. Il tabulato propone:

- numero combinazione di carico;
- valore dello sforzo normale Fx (compressione più elevata trovata);
- momento flettente My più elevato riscontrato in tutte le ascisse;
- momento flettente Mz più elevato riscontrato in tutte le ascisse;
- classe: rappresenta la classe della sezione;
- χminimo: rappresenta il minimo fra i coefficienti di riduzione del modo di instabilità intorno agli assi coinvolti nella verifica.

VEDI FASCICOLO DEI CALCOLI

9. VALUTAZIONE DEI RISULTATI E GIUDIZIO MOTIVATO SULLA LORO ACCETTABILITA'

Il programma di calcolo utilizzato MasterSap è idoneo a riprodurre nel modello matematico il comportamento della struttura e gli elementi finiti disponibili e utilizzati sono rappresentativi della realtà costruttiva. Le funzioni di controllo disponibili, innanzitutto quelle grafiche, consentono di verificare la riproduzione della realtà costruttiva ed accertare la corrispondenza del modello con la geometria strutturale e con le condizioni di carico ipotizzate. Si evidenzia che il modello viene generato direttamente dal disegno architettonico riproducendone così fedelmente le proporzioni geometriche. In ogni caso sono stati effettuati alcuni controlli dimensionali con gli strumenti software a disposizione dell'utente. Tutte le proprietà di rilevanza strutturale (materiali, sezioni, carichi, sconnessioni, etc.) sono state controllate attraverso le funzioni di indagine specificatamente previste.

Sono state sfruttate le funzioni di autodiagnostica presenti nel software che hanno accertato che non sussistono difetti formali di impostazione.

E' stato accertato che le risultanti delle azioni verticali sono in equilibrio con i carichi applicati.

Sono state controllate le azioni taglianti di piano ed accertata la loro congruenza con quella ricavabile da semplici ed agevoli elaborazioni. Le sollecitazioni prodotte da alcune combinazioni di carico di prova hanno prodotto valori prossimi a quelli ricavabili adottando consolidate formulazioni ricavate della Scienza delle Costruzioni. Anche le deformazioni risultano prossime ai valori attesi. Il dimensionamento e le verifiche di sicurezza hanno determinato risultati che sono in linea con casi di comprovata validità, confortati anche dalla propria esperienza.

CALCOLO SOLAIO IN LAMIERA GRECATA COLLABORANTE

Le caratteristiche della lamiera sono relative alla produzione meTecno s.p.a.
http://www.metecno.it/ Sistema - Hi-Bond®
I materiali utilizzati sono:
1- lamiera in acciaio zincato tipo Fe 37 GZ 2752 UNI5753/75
2 - c.l.s. di resistenza non inferiore a 225 Kg/cmq
3 - inerti con pezzatura non superiore a 20 mm
4 - acciaio aggiuntivo e rete elettrosaldata Fe B 44 K

N.B.: Dati di input in rosso su fondo grigio- dati calcolati in nero su fondo bianco

CARATTERISTICHE SOLETTA

Tipo lamiera:	A55/P 600 S150	
tensione ammissibile lamiera	1400	Kg/cmq
Spessore caldana	4,5	cm
Altezza lamiera	5,5	cm
Altezza totale soletta	10,0	cm
Classe c.l.s.	300	Kg/cmq
Peso specifico c.l.s.	2500	Kg/mc
Luce massima tra gli appoggi	4,00	m
Schema di calcolo	Travata continua 2	

N.B. - viene condotta la verifica a soli momenti positivi pari a:
$M=q*L^2/8$ nel caso di travata singola ed $M=q*L^2/10$ nel caso di travata continua

Analisi dei carichi escluso peso proprio (per mq di soletta)

sovraccarico permanente	100	Kg/mq
sovraccarico accidentale	50	Kg/mq
totale	150	Kg/mq
carico mezzi d'opera 1ª fase	50	Kg/mq

Armatura aggiunt. inf. nei travetti:

	n	Ø (mm)	h (cm)	Af (cmq/m)
omogeneizzazione: 15	1			
	1			
	1			

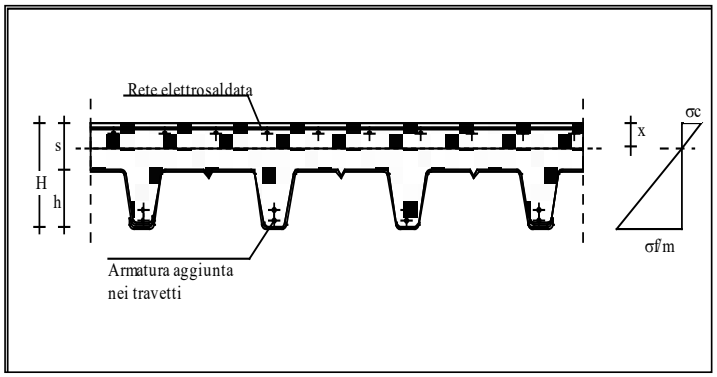
N.B. - h = distanza del baricentro del tondino dal bordo compresso

Diametro e passo rete elettr. sup.

	Ø (mm)	p (cm)	c (cm)	Af (cmq/m)
omogeneizzazione: 15	6	20	2,5	1,41

N.B. - p=passo della rete; c=copriferro

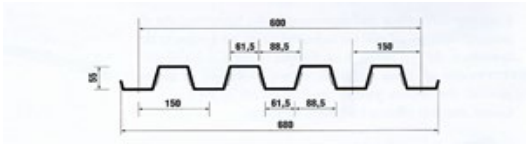
Coefficiente di omogeneizzazione lamiera 10



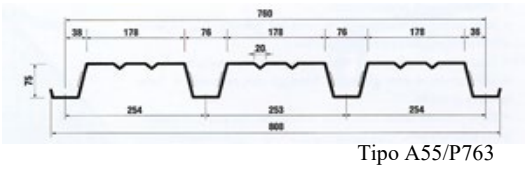
Lamiere grecate per solette collaboranti

- Hi-Bond®

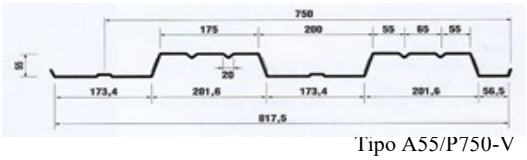
Le figure sono tratte dal sito della meTecno S.p.A. e non sono esaustive della completa gamma



Tipo A55/P601



Tipo A55/P763



Tipo A55/P750-V

DESCRIZIONE DEL SISTEMA

Il solaio collaborante Hi-Bond®, è costituito da una lamiera grecata sulla quale viene gettata una soletta in calcestruzzo.
La lamiera è resa collaborante con il calcestruzzo mediante impronte capaci di ancorare il getto impedendo sia lo scorrimento orizzontale che il distacco verticale. In fase di getto fino a quando il calcestruzzo non avrà raggiunto un adeguato livello di maturazione (1° fase), il peso proprio del calcestruzzo, del personale e dei mezzi utilizzati vengono sostenuti dalla sola lamiera. Una volta vvenuta la maturazione del calcestruzzo (2° fase), la lamiera ed il calcestruzzo formano una sezione omogeneizzata con tutte le caratteristiche dei solai in cemento armato tradizionali, dove la lamiera, dopo aver assolto la funzione di cassaforma, assume per i momenti positivi, quella di armatura metallica. Per assorbire i momenti negativi, nelle sezioni di continuità si devono prevedere opportuni spezzoni.

CALCOLO SOLLECITAZIONI

Caratteristiche geometriche della lamiera grecata:		
Larghezza singolo pannello	600,0	mm
numero moduli per pannello	4	
Interasse moduli	150,0	mm
larghezza sagoma superiore	61,5	mm
larghezza sagoma inferiore	61,5	mm
altezza lamiera	55,0	mm

Caratteristiche statiche lamiera grecata (al mq)		
Spessore della lamiera	mm	1,50
Peso della lamiera	Kg/mq	19,60
Area della sezione	cmq/m	25,00
Momento d'inerzia ridotto	cm^4	109,25
Distanza baricentro dal bordo inf.	cm	2,48
Modulo di resistenza superiore	cm^3	34,72
Modulo di resistenza inferiore	cm^3	44,62

caratteristiche statiche sezione composta		
Altezza complessiva soletta	cm	10,00
Peso soletta	Kg/mq	201,85
Coefficiente di omogeneizzazione lamiera		10
Posizione asse neutro	cm	4,07
Momento d'inerzia totale della sezione	cm^4	6367,70
Modulo di resistenza superiore	cm^3	1564,00
Modulo di resistenza inferiore	cm^3	1074,07

VERIFICHE:

1ª fase - il c.l.s. non ha ancora fatto presa - peso proprio + mezzi d'opera				
q'=	251,85	Kg/m		
Mmax=	402,96	Kgm/m		
Tmax=	503,70	Kg/m		
tens. bordo sup. lamiera	1160,60	Kg/cmq		compressione
tens. bordo inf. Lamiera	903,09	Kg/cmq		trazione
abbassamento	2,195489	cm	=L/182	(max L/250)

2ª fase - sezione mista- carico perm. + accidentale - mezzi d'opera				
q"=	100,00	Kg/m		
Mmax=	160,00	Kgm/m		
Tmax=	200,00	Kg/m		
tens. nel cls.	10,23	Kg/cmq		
tens. bordo inf. lamiera	148,97	Kg/cmq		trazione
abbassamento	0,100743	cm	=L/3970	(max L/500)

tensioni complessive:			
c.l.s.	10,23	Kg/cmq	verificato
lamiera	1052,06	Kg/cmq	verificato

SEZIONE VERIFICATA

I calcoli dei solai collaboranti Hi-Bond® sono guidati dalle seguenti norme e istruzioni:

DM del 9/1/1996:
Norme tecniche per il calcolo, l'esecuzione e il collaudo delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.

UNI-CNR 10022/84. Profili formati a freddo:
Istruzioni per l'impiego nelle costruzioni.

UNI EN 10147. Lamiere e nastri d'acciaio per impieghi strutturali, zincati per immersioni a caldo in continuo.
Condizioni tecniche di fornitura.

CEN European Committee for Standardization, Eurocodice 4: Design of composite steel and concrete structures.
Istruzioni Aippeg per il calcolo dei solai in lamiera grecata con soletta di calcestruzzo collaborante.

Notizie per l'uso:

Aggiornamento del database delle lamiere

I dati relativi ai profili delle lamiere sono stati desunti da una pubblicazione della meTecno del 1990. Nel caso sia necessario aggiornare i dati, modificare il database riportato nel foglio "DatiHi_Bond" in cui le colonne sono autoesplicative.

Modifica schemi di calcolo

Qualora si volesse modificare il calcolo del momento relativo allo schema a trave continua, occorre agire nella cella E108, per il calcolo del momento, in cui e' riportata la formula:
=SE(F28=1;E107*F26^2/8;E107*F26^2/10)
e la cella E112, per il calcolo della freccia, in cui e' riportata la formula :
=SE(F28=1;5*(E107/100)*(100*F26)^4/(384*I24*H94);3*(E107/100)*(100*F26)^4/(384*I24*H94))
Per adeguare le suddette formule agire sulla seconda parte del condizionale SE modificando opportunamente i coefficienti.

Condizioni di utilizzo del foglio di calcolo

Tutte le formule utilizzate nel presente foglio non sono sottoposte a restrizioni nella visualizzazione e nella modifica. Pertanto chiunque intende utilizzare il presente foglio dovrà accertarne la validità ed assumersene la responsabilità.

Per chiarimenti sul foglio di lavoro: gio.can@tin.it

Intervento:

STRUTTURA PORTA IMPIANTI IN COPERTURA

Relazione di calcolo delle strutture

1. PREMESSA

La presente relazione di calcolo riguarda la progettazione strutturale di un graticcio in profilati metallici da ancorare in copertura per l'installazione di nuovi impianti meccanici.

La struttura principale è costituita da travi in HEB 180 i cui estremi andranno vincolati in corrispondenza dei pilastri esistenti.

La struttura second aria è costituita dal profilati IPE 160 incernierati agli estremi all'anima delle HEB 180.

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Le fasi di analisi e verifica della struttura verranno condotte in ambito statico lineare secondo il metodo di calcolo degli Stati Limite, in accordo alle seguenti disposizioni normative:

- Legge 5 novembre 1971 N. 1086 - Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato normale e precompresso ed a struttura metallica;
- Norme tecniche delle Costruzioni – D.M. 17/01/2018;
- Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche delle Costruzioni, Circolare Ministero Infrastrutture e Trasporti n° 7 21/01/2019;
- L.R. n.33 12.10.2015;
- D.G.R. n. X/5001 30.03.2016;

Norme di cui è consentita l'applicazione ai sensi del cap. 12 del D.M. 17 gennaio 2018:

- UNI EN 1990: 2006 - Eurocodice 1 – Criteri generali di progettazione strutturale.
- UNI ENV 1991-1-1: 2010; -1-2; 1-3; 1-4; 1.5; Azioni sulla struttura.
- Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture in calcestruzzo.
- UNI ENV 1992-1-1 Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- Eurocodice 3 – Progettazione delle strutture in acciaio.
- UNI ENV 1993-1-1 - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- UNI EN 206:2016 - Calcestruzzo. Specificazioni, prestazioni, produzione e conformità.
- Servizio Tecnico Centrale del Ministero dei Lavori Pubblici – "Linee Guida sul calcestruzzo strutturale" –
- Circ. MIN.LL.PP. N.11951 del 14 febbraio 1992 - Circolare illustrativa della legge N. 1086.
- D.M. 14 febbraio 1992 - Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale, precompresso e per le strutture metalliche.
- Circ. MIN.LL.PP. N.37406 del 24 giugno 1993 – Istruzioni relative alle norme tecniche per l'esecuzione delle opere in c.a. normale e precompresso e per le strutture metalliche di cui al D.M. 14 febbraio 1992.
- D.M. 9 gennaio 1996 – Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.
- Circ. Min. LL.PP. 15.10.1996 n.252 AA.GG./S.T.C. - Istruzioni per l'applicazione delle «Norme tecniche per il calcolo e l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche» di cui al D.M. 09.01.1996.

CARICHI E SOVRACCARICHI

- D.M. 16 gennaio 1996 – Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi
- Circ. MIN.LL.PP. N.156 AA.GG./STC del 4 luglio 1996 – Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi" di cui al D.M. 16 gennaio 1996.
- D.M. 16.1.1996 - Norme tecniche relative alle costruzioni in zone sismiche
- Circ. Min. LL.PP. 10.4.1997, n. 65 - Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative alle costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16 gennaio 1996
- Norme tecniche per le Costruzioni – D.M. 17/01/2018

3. DATI DI PROGETTO ED AZIONI SULLA STRUTTURA

Intestazione del lavoro	**MERCATI**
Tipo di struttura	Nello Spazio
Tipo di analisi	Statica
Tipo di soluzione	Lineare
Unita' di misura delle forze	daN
Unita' di misura delle lunghezze	cm

Peso stimato macchina da installare 15 kN

Carico di superficie indotto dalla macchina da installare – valori in daN/m^2

Carico distribuito con riferimento globale Z, agente sulla lunghezza reale

Descrizione	Cod.	Cond. carico	Tipo Azione/categoria	Val. iniz.	Dist.iniz. nodo I	Val. finale	Dist.fin. nodo I	Aliq.inerz.	Aliq.inerz. SLD
Permanente IMPIANTO MECCANICO	1	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-0.035000	0.000	-0.035000	0.000	1.0000	1.0000

4. COMBINAZIONI DI CARICO

Le azioni sono state schematizzate applicando i carichi previsti dalla norma. In particolare i carichi gravitazionali, derivanti dalle azioni permanenti o variabili, sono applicati in direzione verticale (ovvero – Z nel sistema globale di riferimento del modello). Le azioni del vento sono applicate prevalentemente nelle due direzioni orizzontali o ortogonalmente alla falda in copertura. Le azioni sismiche, statiche o dinamiche, derivano dall'eccitazione delle masse assegnate alla struttura in proporzione ai carichi a cui sono associate per norma. I carichi sono suddivisi in più condizioni elementari di carico in modo da poter generare le combinazioni necessarie.

Le combinazioni di carico s.l.u. statiche (in assenza di azioni sismiche) sono ottenute mediante diverse combinazioni dei carichi permanenti ed accidentali in modo da considerare tutte le situazioni più sfavorevoli agenti sulla struttura. I carichi vengono applicati mediante opportuni coefficienti parziali di sicurezza, considerando l'eventualità più gravosa per la sicurezza della struttura.

Le azioni sismiche sono valutate in conformità a quanto stabilito dalle norme e specificato nel paragrafo sulle azioni. Vengono in particolare controllate le deformazioni allo stato limite ultimo, allo stato limite di danno e gli effetti del second'ordine.

In sede di dimensionamento vengono analizzate tutte le combinazioni, anche sismiche, impostate ai fini della verifica s.l.u. Vengono anche processate le specifiche combinazioni di carico introdotte per valutare lo stato limite di esercizio (tensioni, fessurazione, deformabilità).

Oltre all'impostazione spaziale delle situazioni di carico potenzialmente più critiche, in sede di dimensionamento vengono ulteriormente valutate, per le varie travate, tutte le condizioni di lavoro statico derivanti dall'alternanza dei carichi variabili, i cui effetti si sovrappongono a quelli dei pesi propri e dei carichi permanenti. Vengono anche imposte delle sollecitazioni flettenti di sicurezza in campata e risultano controllate le deformazioni in luce degli elementi.

Con riferimento alle azioni elementari prima determinate, si sono considerate le seguenti combinazioni di carico:

Combinazione fondamentale, impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$F_d = \gamma_g G_k + \gamma_p P_k + \gamma_q \left[Q_{1k} + \sum_{i=2}^{i=n} \psi_{0i} Q_{ik} \right]$$

dove:

Gk = valore caratteristico delle azioni permanenti
Pk = valore caratteristico della forza di precompressione
Q1k = valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione
Qik = valore caratteristico dell'i-esima azione variabile
γg = coeff. parziale =1.3 (1.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza)
γp = coeff. parziale =0.9 (1.2 se il suo contributo diminuisce la sicurezza)
γq = coeff. parziale =1.5 (0.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza

- Stato Limite di Esercizio (SLE):

Le combinazioni previste per gli SLE sono le seguenti:

$$F_r = G_k + P_k + Q_{1k} + \sum_i \left(\psi_{0i} Q_{ik} \right) \qquad \text{combinazione rara}$$

$$F_f = G_k + P_k + \psi_{11} Q_{1k} + \sum_i \left(\psi_{2i} Q_{ik} \right) \qquad \text{combinazione frequente}$$

$$Fq = G_k + P_k + \sum_i \left(\psi_{2i} Q_{ik} \right) \qquad \text{combinazione quasi permanente}$$

dove:

ψ1i = coeff. atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattali di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
ψ2i = coeff. atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei

Categoria/Azione variabile	ψ_{0j}	ψ_{1j}	ψ_{2j}
Categoria A Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
1	Carichi totali	Azione sismica: Sisma assente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.300
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.300

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE D'ESERCIZIO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
2	Rara	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
3	Frequente	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
4	Quasi permanente	Tipologia: Quasi permanente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000

AMV S.r.l.
Via San Lorenzo, 106
34077 Ronchi dei Legionari
(Gorizia) Italy

Ph. +39 0481.779.903 r.a.
Fax +39 0481.777.125
E-mail: info@amv.it
www.amv.it

Cap. Soc. € 10.920,00 i.v.
P.Iva: IT00382470318
C.F. e Iscriz. nel Reg. delle Imp. di GO
00382470318 - R.E.A. GO n° 048216

SOFTWARE COMPANY

Attestato dell'affidabilità del codice di calcolo e delle procedure implementate nei prodotti software AMV
In base al paragrafo 10.2 delle Norme Tecniche per le Costruzioni (D.M. 17.01.2018 e successivi aggiornamenti).

In base a quanto richiesto al par. 10.2 del D.M. 17/01/2018 (Norme Tecniche per le Costruzioni) il produttore e distributore AMV s.r.l. espone la seguente relazione riguardante il solutore numerico e, più in generale, la procedura di analisi e dimensionamento MasterSap. Si fa presente che sul proprio sito (www.amv.it) è disponibile sia il manuale teorico del solutore sia il documento comprendente i numerosi esempi di validazione. Essendo tali documenti (formati da centinaia di pagine) di pubblico dominio, si ritiene sufficiente proporre una sintesi, sia pure adeguatamente esauriente dell'argomento.

Il motore di calcolo adottato da MasterSap, denominato LiFE-Pack, è un programma ad elementi finiti che permette l'analisi statica e dinamica in ambito lineare e non lineare, con estensioni per il calcolo degli effetti del secondo ordine.

Il solutore lineare usato in analisi statica ed in analisi modale è basato su un classico algoritmo di fattorizzazione multifrontale per matrici sparse che utilizza la tecnica di condensazione supernodale ai fini di velocizzare le operazioni. Prima della fattorizzazione viene eseguito un riordino simmetrico delle righe e delle colonne del sistema lineare al fine di calcolare un percorso di eliminazione ottimale che massimizza la sparsità del fattore. Il solutore modale è basato sulla formulazione inversa dell'algoritmo di *Lanczos* noto come *Thick Restarted Lanczos* ed è particolarmente adatto alla soluzione di problemi di grande e grandissima dimensione ovvero con molti gradi di libertà. L'algoritmo di Lanczos oltre ad essere supportato da una rigorosa teoria matematica, è estremamente efficiente e competitivo e non ha limiti superiori nella dimensione dei problemi, se non quelli delle risorse hardware della macchina utilizzata per il calcolo.

Per la soluzione modale di piccoli progetti, caratterizzati da un numero di gradi di libertà inferiore a 500, l'algoritmo di Lanczos non è ottimale e pertanto viene utilizzato il classico solutore modale per matrici dense simmetriche contenuto nella ben nota libreria *LAPACK*.

L'analisi con i contributi del secondo ordine viene realizzata aggiornando la matrice di rigidezza elastica del sistema con i contributi della matrice di rigidezza geometrica.

Un'estensione non lineare, che introduce elementi a comportamento multilineare, si avvale di un solutore incrementale che utilizza nella fase iterativa della soluzione il metodo del gradiente coniugato precondizionato.

Grande attenzione è stata riservata agli esempi di validazione del solutore. Gli esempi sono stati tratti dalla letteratura tecnica consolidata e i confronti sono stati realizzati con i risultati teorici e, in molti casi, con quelli prodotti, sugli esempi stessi, da prodotti internazionali di comparabile e riconosciuta validità. Il manuale di validazione è disponibile sul sito www.amv.it.

E' importante segnalare, forse ancora con maggior rilievo, che l'affidabilità del programma trova riscontro anche nei risultati delle prove di collaudo eseguite su sistemi progettati con MasterSap. I verbali di collaudo (per alcuni progetti di particolare importanza i risultati sono disponibili anche nella letteratura tecnica) documentano che i risultati delle prove, sia in campo statico che dinamico, sono corrispondenti con quelli dedotti dalle analisi numeriche, anche per merito della possibilità di dar luogo, con MasterSap, a raffinate modellazioni delle strutture. In MasterSap sono presenti moltissime procedure di controllo e filtri di autodia-gnostica. In fase di input, su ogni dato, viene eseguito un controllo di compatibilità. Un ulteriore procedura di controllo può essere lanciata dall'utente in modo da individuare tutti gli errori gravi o gli eventuali difetti della modellazione. Analoghi controlli vengono eseguiti da MasterSap in fase di calcolo prima della preparazione dei dati per il solutore. I dati trasferiti al solutore sono facilmente consultabili attraverso la lettura del file di input in formato XML, leggibili in modo immediato dall'utente.

Apposite procedure di controllo sono predisposte per i programmi di dimensionamento per l'acciaio, legno, alluminio, muratura etc. Tali controlli riguardano l'esito della verifica: vengono segnalati, per via numerica e grafica (vedi esempio a fianco), i casi in contrasto con le comuni tecniche costruttive e gli errori di dimensionamento (che bloccano lo sviluppo delle fasi successive della progettazione, ad esempio il disegno esecutivo).

Nei casi previsti dalla norma, ad esempio qualora contemplato dalle disposizioni sismiche in applicazione, vengono eseguiti i controlli sulla geometria strutturale, che vengono segnalati con la stessa modalità dei difetti di progettazione.

Ulteriori funzioni, a disposizione dell'utente, agevolano il controllo dei dati e dei risultati. E' possibile eseguire una funzione di ricerca su tutte le proprietà (geometriche, fisiche, di carico etc) del modello individuando gli elementi interessati.

Si possono rappresentare e interrogare graficamente, in ogni sezione desiderata, tutti i risultati dell'analisi e del dimensionamento strutturale. Nel caso sismico viene evidenziata la posizione del centro di massa e di rigidezza del sistema.

Per gli edifici è possibile, per ogni piano, a partire delle fondazioni, conoscere la risultante delle azioni verticali orizzontali. Analoghi risultati sono disponibili per i vincoli esterni.

Le altre procedure di calcolo, oltre a MasterSap, seguono la medesima impostazione teorica e lo stesso procedimento di validazione.

Nei relativi manuali viene fornita una esauriente descrizione delle basi teoriche e degli algoritmi impiegati, dei metodi e criteri usati per il dimensionamento strutturale e delle sezioni; vengono forniti esempi significativi che possono essere facilmente replicati, segnalando che si tratta spesso di procedure di calcolo e di verifica, che per loro natura, non denotano particolari complessità teoriche e concettuali.

Il rilascio di ogni nuova versione dei programmi è sottoposta a rigorosi check automatici che mettono a confronto i risultati della release in esame con quelli già validati e realizzati da versioni precedenti. Inoltre, sessioni specifiche di lavoro sono condotte da personale esperto per controllare il corretto funzionamento delle varie procedure software, con particolare riferimento a quelle che sono state oggetto di interventi manutentivi o di aggiornamento.

AMV s.r.l.
Amministratore Unico
Ing. Luciano Migliorini

5. MODELLAZIONE STRUTTURALE

Criteri di concezione e di schematizzazione strutturale, modellazione del terreno, proprietà dei materiali, efficacia del modello.

La struttura e il suo comportamento sotto le azioni statiche e dinamiche è state adeguatamente valutato, interpretato e trasferito nel modello che si caratterizza per la sua impostazione completamente tridimensionale. A tal fine ai nodi strutturali possono convergere diverse tipologie di elementi, che corrispondono nel codice numerico di calcolo in altrettante tipologie di elementi finiti. Travi e pilastri, ovvero componenti in cui una dimensione prevale sulle altre due, vengono modellati con elementi "beam", il cui comportamento può essere opportunamente perfezionato attraverso alcune opzioni quali quelle in grado di definire le modalità di connessione all'estremità. Eventuali elementi soggetti a solo sforzo normale possono essere trattati come elementi "truss" oppure con elementi "beam" opportunamente svincolati. Le pareti, le piastre, le platee ovvero in generale i componenti strutturali bidimensionali, con due dimensioni prevalenti sulla terza (lo spessore), sono stati modellati con elementi "shell" a comportamento flessionale e membranale. I vincoli con il mondo esterno vengono rappresentati, nei casi più semplici (apparecchi d'appoggio, cerniere, carrelli), con elementi in grado di definire le modalità di vincolo e le rigidezze nello spazio. Questi elementi, coniugati con i precedenti, consentono di modellare i casi più complessi ma più frequenti di interazione con il terreno, realizzabile tipicamente mediante fondazioni, pali, platee nonché attraverso una combinazione di tali situazioni. Il comportamento del terreno è sostanzialmente rappresentato tramite una schematizzazione lineare alla Winkler, principalmente caratterizzabile attraverso una opportuna costante di sottofondo, che può essere anche variata nella superficie di contatto fra struttura e terreno e quindi essere in grado di descrivere anche situazioni più complesse. Nel caso dei pali il comportamento del terreno implica anche l'introduzione di vincoli per la traslazione orizzontale.

I parametri dei materiali utilizzati per la modellazione riguardano il modulo di Young, il coefficiente di Poisson, ma sono disponibili anche opzioni per ridurre la rigidezza flessionale e tagliante dei materiali per considerare l'effetto di fenomeni fessurativi nei materiali.

Il calcolo viene condotto mediante analisi lineare, ma vengono considerati gli effetti del secondo ordine e si può simulare il comportamento di elementi resistenti a sola trazione o compressione.

La presenza di diaframmi orizzontali, se rigidi, nel piano viene gestita attraverso l'impostazione di un'apposita relazione fra i nodi strutturali coinvolti, che ne condiziona il movimento relativo. Relazioni analoghe possono essere impostate anche fra elementi contigui.

Si ritiene che il modello utilizzato sia rappresentativo del comportamento reale della struttura. Sono stati inoltre valutate tutti i possibili effetti o le azioni anche transitorie che possano essere significative e avere implicazione per la struttura.

Presentazione del modello strutturale e sue proprietà

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. In particolare:

- Modelli strutturali
- Eventuali sconnessioni
- Sezioni impiegate

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

I NODI

La struttura è individuata da nodi riportati in coordinate.
Ogni nodo possiede sei gradi di libertà, associati alle sei possibili deformazioni. I gradi di libertà possono essere liberi (spostamenti generalizzati incogniti), bloccati (spostamenti generalizzati corrispondente uguale a zero), di tipo slave o linked (il parametro cinematico dipende dalla relazione con altri gradi di libertà).

Si può intervenire sui gradi di libertà bloccando uno o più gradi. I blocchi vengono applicate nella direzione della terna locale del nodo.
Le relazioni complesse creano un legame tra uno o più gradi di libertà di un nodo detto slave con quelli di un altro nodo detto master. Esistono tre tipi di relazioni complesse.
Le relazioni di tipo link prescrivono l'uguaglianza tra gradi di libertà analoghi di nodi diversi. Specificare una relazione di tipo link significa specificare il nodo slave assieme ai gradi di libertà che partecipano al vincolo ed il nodo master. I gradi di libertà slave saranno eguagliati ai rispettivi gradi di libertà del nodo master.
La relazione di piano rigido prescrive che il nodo slave appartiene ad un piano rigido e quindi che i due spostamenti in piano e la rotazione normale al piano sono legati ai tre parametri di roto-traslazione rigida di un piano.
Il Corpo rigido prescrive che il nodo slave fa parte di un corpo rigido e tutti e sei i suoi gradi di libertà sono legati ai sei gradi di libertà posseduti dal corpo rigido (i gradi di libertà del suo nodo master).

I MATERIALI

I materiali sono individuati da un codice specifico e descritti dal modulo di elasticità, dal coefficiente di Poisson, dal peso specifico, dal coefficiente di dilatazione termica.

LE SEZIONI

Le sezioni sono individuate in ogni caso da un codice numerico specifico, dal tipo e dai relativi parametri identificativi. La simbologia adottata dal programma è la seguente:

- Rettangolare piena (Rp);
- Rettangolare cava (Rc);
- Circolare piena (Cp);
- Circolare cava (Cc);
- T (T.);
- T rovescia (Tr);
- L (L.);
- C (C.);
- C rovescia (Cr);
- Cassone (Ca);
- Profilo singolo (Ps);
- Profilo doppio (Pd);
- Generica (Ge).

I CARICHI

I carichi agenti sulla struttura possono essere suddivisi in carichi nodali e carichi elementari. I carichi nodali sono forze e coppie concentrate applicate ai nodi della discretizzazione. I carichi elementari sono forze, coppie e sollecitazioni termiche.
I carichi in luce sono individuati da un codice numerico, da una azione, una categoria, una condizione e da una descrizione. Sono previsti carichi distribuiti trapezoidali riferiti agli assi globali (fX, fY, fZ, fV) e locali (fx, fy, fz), forze concentrate riferite agli assi globali (FX, FY, FZ, FV) o locali (Fx, Fy, Fz), momenti concentrati riferiti agli assi locali (Mx, My, Mz), momento torcente distribuito riferito all'asse locale x (mx), carichi termici (tx, ty, tz), descritti con i relativi parametri identificativi, aliquote inerziali comprese, rispetto al riferimento locale. I carichi in luce possono essere attribuiti solo a elementi finiti del tipo trave o trave di fondazione.

GLI ELEMENTI FINITI

ELEMENTO FRAME (TRAVE E PILASTRO, TRAVE DI FONDAZIONE)

L'elemento frame implementa il modello della trave nello spazio tridimensionale. E' caratterizzato da 2 nodi principali I e J posti alle sue estremità ed un nodo geometrico facoltativo K che serve solamente a fissare univocamente la posizione degli assi locali.
L'elemento frame possiede 12 gradi di libertà.
Ogni elemento viene riferito a una terna locale destra x, y, z. L'elemento frame supporta varie opzioni tra cui:

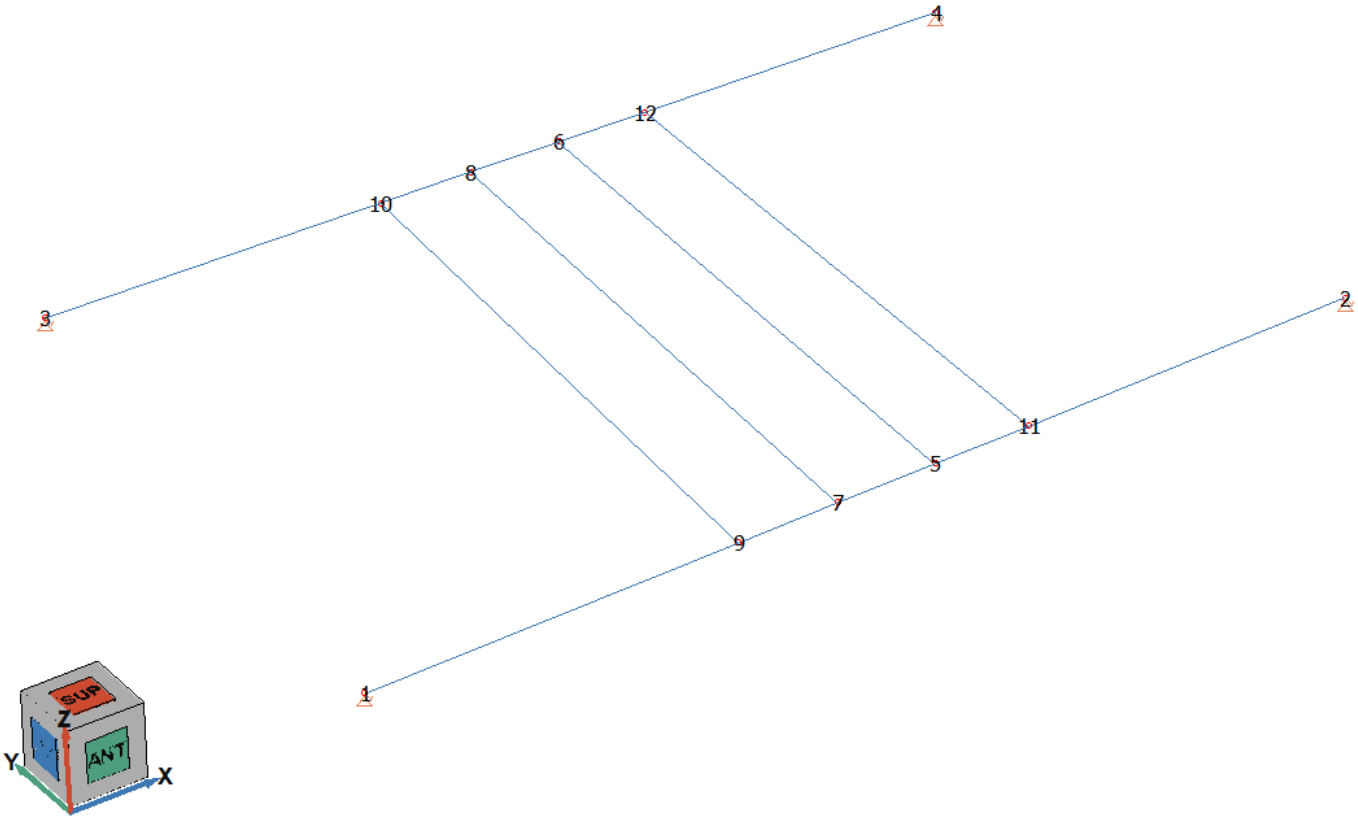
1. deformabilità da taglio (travi tozze);
2. sconnessioni totali o parziali alle estremità;
3. connessioni elastiche alle estremità;
4. offsets, ovvero tratti rigidi eventualmente fuori asse alle estremità;
5. suolo elastico alla Winkler nelle tre direzioni locali e a torsione.

L'elemento frame supporta i seguenti carichi:

1. carichi distribuiti trapezoidali in tutte le direzioni locali o globali;
2. sollecitazioni termiche uniformi e gradienti termici nelle due direzioni principali;
3. forza concentrata in tutte le direzioni locali o globali applicata in un punto arbitrario;
4. carichi generici mediante prescrizione delle reazioni di incastro perfetto.

I gruppi formati da elementi del tipo trave riportano, in ordine, i numeri dei nodi iniziale (I), finale (J) e di riferimento (K), la situazione degli svincoli ai nodi I e J (indicate in legenda eventuali situazioni diverse dall'incastro perfetto ad entrambi i nodi), i codici dei materiali e delle sezioni, eventuali offset strutturali o conci rigidi applicati. Un'ulteriore tabella riporta anche eventuali valori di offset architettonici.
Per ogni asta vengono riportati i carichi applicati: ogni carico è identificato dal suo codice e da un moltiplicatore.

I gruppi relativi all'elemento trave di fondazione riportano informazioni analoghe. È indicata la caratteristica del suolo, la larghezza di contatto con il terreno e il numero di suddivisioni interne. Per la trave di fondazione il programma abilita automaticamente solo i gradi di libertà relativi alla rotazione intorno agli assi globali X, Y e alla traslazione secondo Z, bloccando gli altri gradi di libertà. Ogni trave di fondazione è suddivisa in un numero adeguato di parti (aste). Ogni singola asta interagisce con il terreno mediante un elemento finito del tipo vincolo elastico alla traslazione verticale t_Z convergente ai suoi nodi (vedi figura), il cui valore di rigidezza viene determinato da programma moltiplicando la costante di sottofondo assegnata dall'utente per l'area di contatto con il terreno in corrispondenza del nodo.
I tipi di carichi ammessi sono solo di tipo distribuito fZ, fV, fy. Inoltre accade che:
Vi=Vf; di=df=0, ovvero il carico è di tipo rettangolare esteso per tutta la lunghezza della trave.



Modello strutturale

6. PRESENTAZIONE DEI RISULTATI

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. In particolare:

- Deformazioni
- Frecce
- Sollecitazioni

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

ANALISI STATICA LINEARE

L'analisi statica lineare è la più comune e tradizionale delle analisi strutturali possibili. L'aggettivo statica sottintende che i carichi applicati non dipendono dal tempo o più esattamente variano molto lentamente tra l'istante iniziale di applicazione t_0 e l'istante finale di osservazione t_f (carichi quasi-statici).
Ipotizzando inoltre che la forza di reazione interna dipenda linearmente dagli spostamenti, attraverso una matrice di rigidezza costante K e che le forze esterne siano costituite da carichi indipendenti dallo spostamento, si ottiene l'equazione di equilibrio classica per i problemi quasi statici lineari

KU = F

dove K è la matrice di rigidezza, U è il vettore delle deformazioni nodali, F è il vettore dei carichi.
E' bene ricordare che la linearità della risposta strutturale deriva da almeno due grandi semplificazioni: l'ipotesi di elasticità lineare del materiale (linearità materiale) e l'ipotesi di piccolezza degli spostamenti e delle deformazioni (linearità geometrica).
Nell'analisi sismica con il metodo statico equivalente, le corrispondenti forze inerziali vengono automaticamente aggiunte agli altri carichi eventualmente presenti sulla struttura.
Note le deformazioni vengono calcolate le sollecitazioni.

DEFORMATE

Per ogni combinazione di carico e per tutti i nodi non completamente bloccati il programma calcola spostamenti (unità di misura L) e rotazioni (radianti). Viene anche rappresentata la deformata in luce dell'asta che riproduce il comportamento di una funzione polinomiale di quarto grado. Gli spostamenti sono positivi se diretti nel verso degli assi globali X Y Z, le rotazioni positive se antiorarie rispetto all'asse di riferimento, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (vedi figura a lato).
Viene anche determinato il valore massimo assoluto (con segno) di ogni singola deformazione e il valore massimo dello spostamento nello spazio (radice quadrata della somma dei quadrati degli spostamenti).

ASPETTI PARTICOLARI DELL'ANALISI DINAMICA

Nella stampa degli autovettori vengono riportati i relativi risultati, pertinenti ad ogni nodo.
Nel calcolo della risposta spettrale vengono determinate, per ogni verso del sisma, le deformazioni relative ai vari modi di vibrare e la corrispondente media quadratica. Tali risultati vengono successivamente combinati e danno luogo ad uno o più inviluppi in relazione a quanto imposto dall'utente nella fase iniziale di intestazione del lavoro.
Nel caso dell'applicazione dell'Ordinanza 3431 (ex 3272) vengono anche determinate le deformazioni allo stato limite ultimo, che risultano amplificate per effetto dei fattori di struttura q rassegnati alle due direzioni orizzontali e a quella verticale.

TRAVI, PILASTRI E TRAVI DI FONDAZIONE

Il programma calcola ai due nodi estremi di ogni elemento e per ogni combinazione di carico sei sollecitazioni, riferite agli assi locali (come indicato nella figura a lato):

- Fx = forza assiale nella direzione locale x;
- Fy = taglio nella direzione locale y;
- Fz = taglio nella direzione locale z;
- Mx = momento torcente attorno all'asse locale x;
- My = momento flettente attorno all'asse locale y;

- Mz = momento flettente attorno all'asse locale z,

con le seguenti convenzioni sui segni:

- forze positive se concordi con gli assi locali (F);
- momenti positivi se antiorari rispetto gli assi locali, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (F*L).

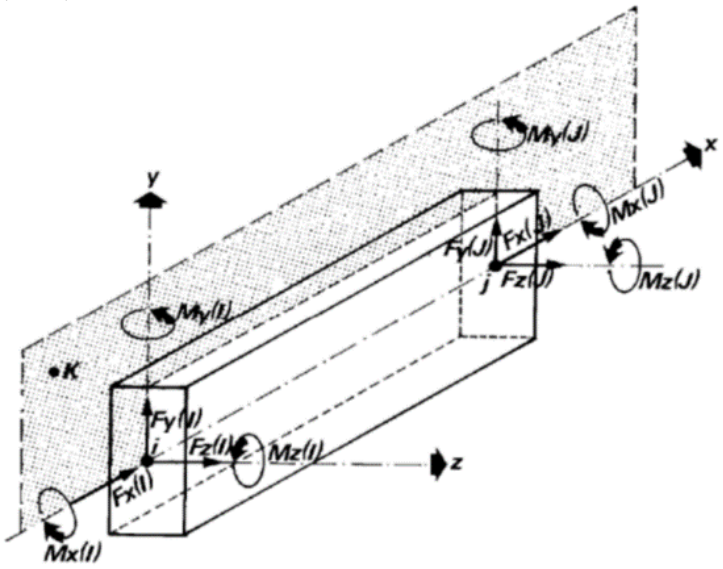
Tali convenzioni sono caratteristiche dei codici di calcolo numerico e sono mantenute soltanto nelle stampe globali. Nelle rappresentazioni grafiche e nelle stampe delle verifiche di sicurezza vengono invece adottate le convenzioni tipiche della Scienza delle Costruzioni.

In caso di analisi sismica con il metodo statico equivalente viene riportato un prospetto riguardante il peso sismico del gruppo, le coordinate baricentriche relative, il coefficiente di distribuzione globale del gruppo funzione della sua quota, il coefficiente globale ricavato dal precedente in base ai parametri sismici, la forza sismica relativa.

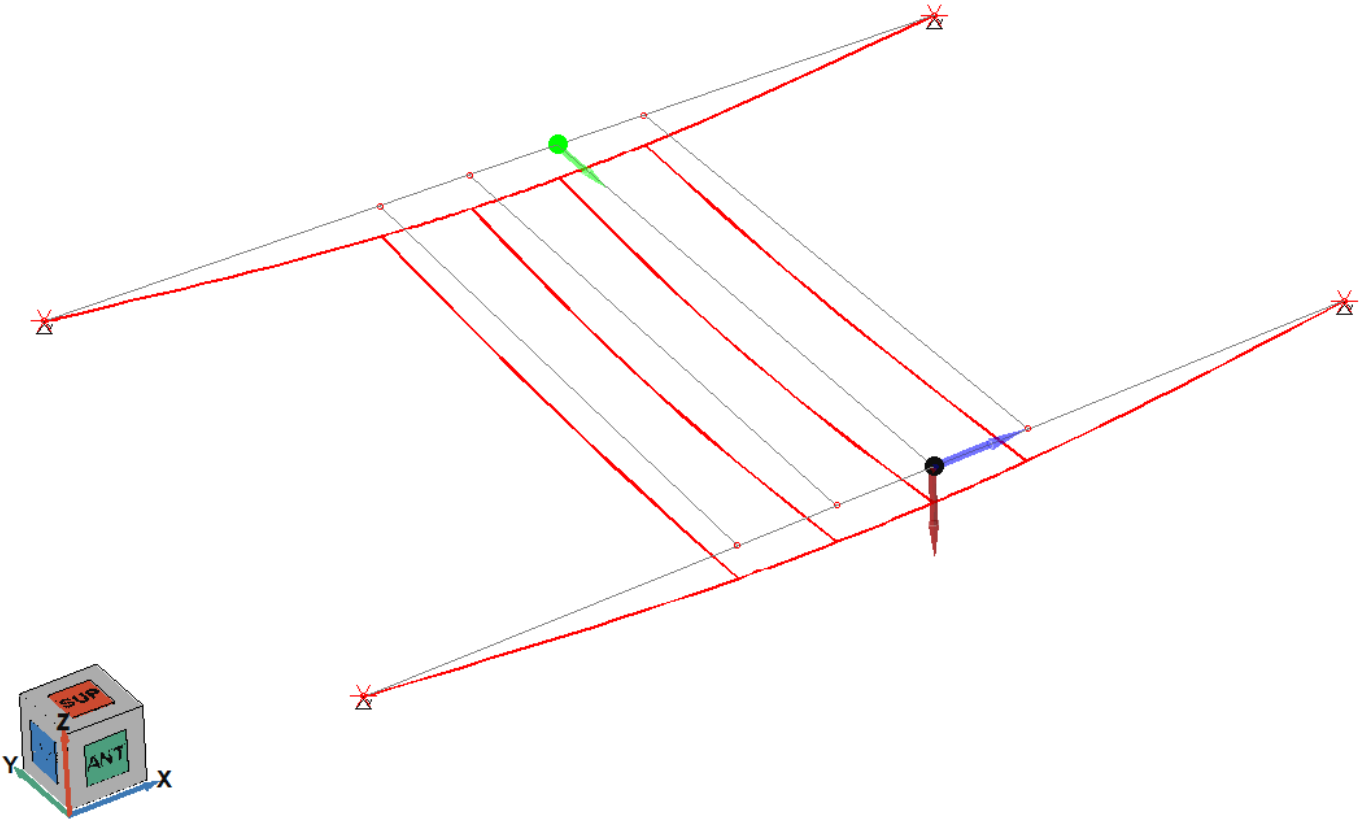
Nell'analisi dinamica vengono calcolate le medesime sollecitazioni per ognuna delle tre azioni sismiche previste (Z eventuale). Viene evidenziato il modo di vibrazione che dà luogo all'effetto massimo, il valore di tale effetto (con segno), la risultante dovuta alla combinazione di tutti i modi di vibrazione mediante il criterio prescelto dall'utente.

Per le travi di fondazione il programma calcola ai due nodi estremi della trave e in tutti i punti intermedi generati per effetto della suddivisione della trave di fondazione, per ogni combinazione di carico:

- Fy = taglio nella direzione locale y (F);
- Mx = momento torcente attorno asse locale x (F*L);
- Mz = momento flettente attorno asse locale z (F*L);
- UZ = spostamento lungo Z (L);
- rX = rotazione intorno X (rad);
- rY = rotazione intorno Y (rad);
- pressione sul suolo (F/L^2).



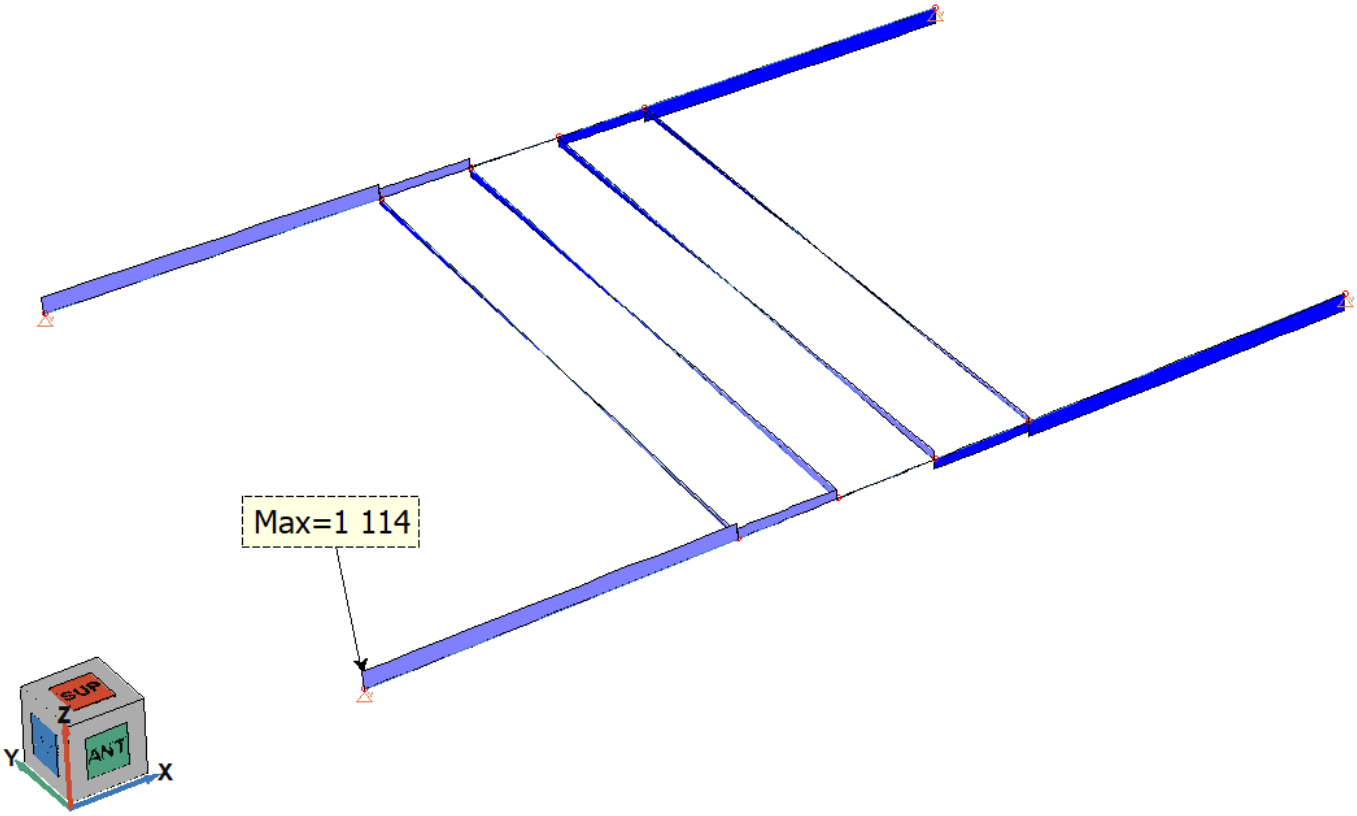
Riferimento locale



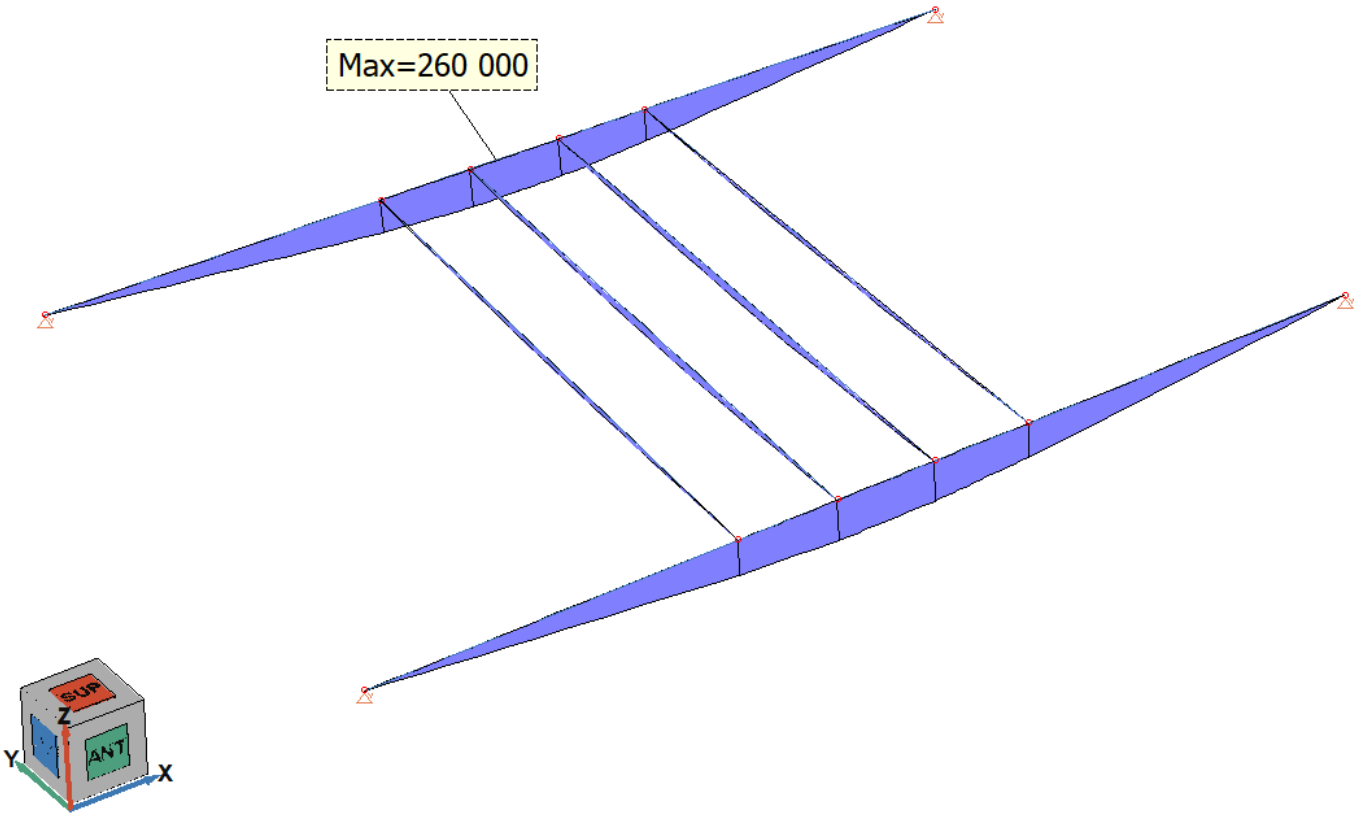
Deformata Statica [cm]

Massime deformazioni al nodo 5 **d=**1.1445 dx=0.0000 dy=-0.0000 dz=-1.1445
Direzione x: nodo 5 **dx=**0.0000 dy=-0.0000 dz=-1.1445
Direzione y: nodo 6 **dy=**-0.0000 dx=0.0000 dz=-1.1445
Direzione z: nodo 5 **dz=**-1.1445 dx=0.0000 dy=-0.0000

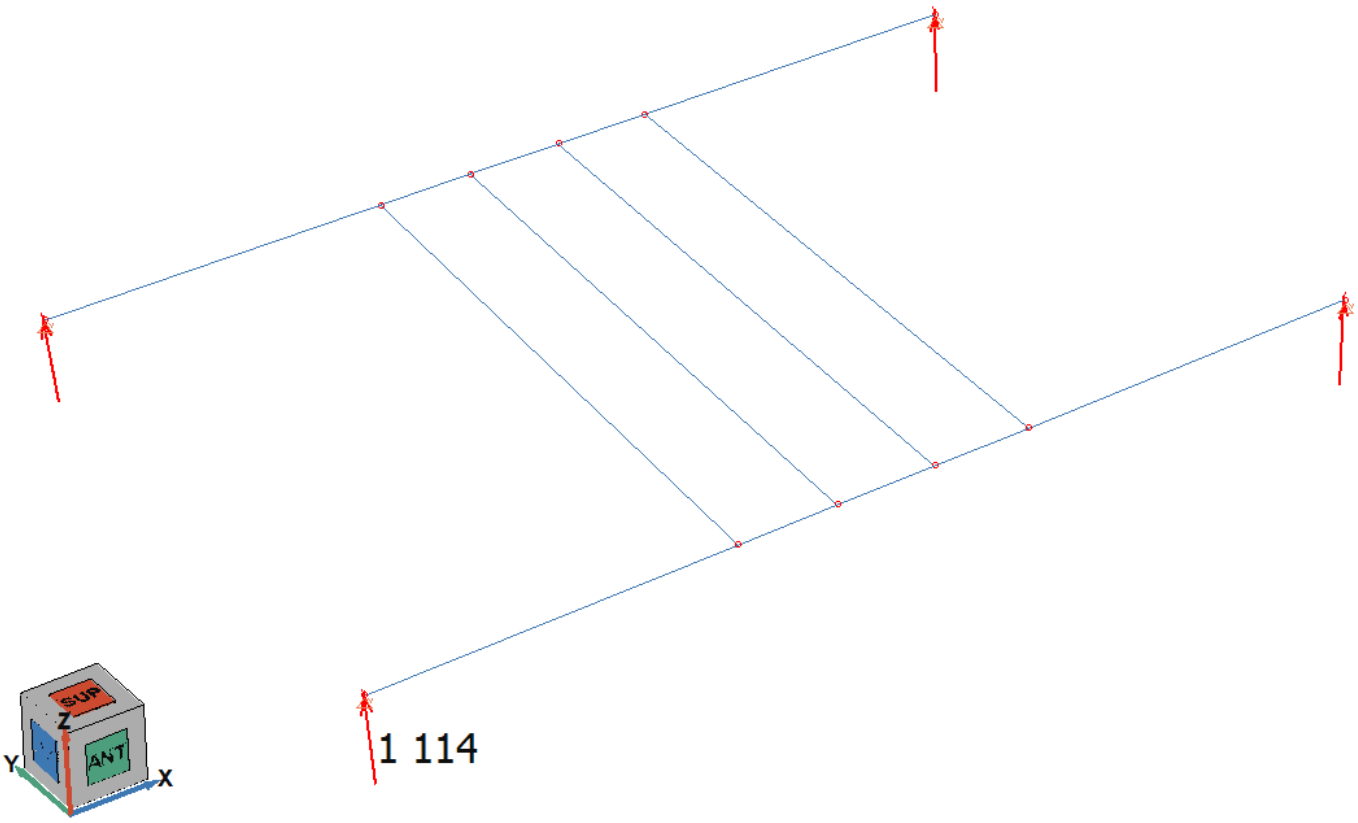
Valore max = 1,1



Azione Tagliante Fy [daN]
Valore max = 1.114



Azione Flettente Mz [daNcm]
Valore max = 260.000



Reazioni Vincolari [daN]
Valore max = 1.114

7. VERIFICA SICUREZZA ELEMENTI

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

VERIFICHE DI OPERE IN CEMENTO ARMATO

TRAVI, PILASTRI, SETTI E TRAVI DI FONDAZIONE

Fra le informazioni di testa per le travi è segnalata la travata di appartenenza, la componente del peso proprio e il carico medio. Per i soli pilastri oltre al numero strutturale dell'asta è anche indicato l'eventuale numero di pilastrata.
Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z. Vengono riportate, in ordine:

- NC: numero della combinazione di carico;
- x: ascissa di calcolo (cm);
- Per i soli pilastri, per le combinazioni sismiche e nei casi in cui va applicata la gerarchia delle resistenze, vengono inserite due colonne αMy e αMz che riportano i valori dei moltiplicatori delle sollecitazioni My ed Mz.
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F); Mx, My, Mz (F*m).

NB: Per elementi trave di fondazione Fx, Fz, My sono generalmente nulli.
Le convenzioni adottate sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Compaiono poi nel tabulato gli ulteriori risultati:

- in sequenza, armatura posteriore, anteriore, inferiore, superiore (cm^2); si noti che tali armature sono quelle totali.

  NB: La sezione di due reggistaffe contribuisce in tutti quattro i valori di armatura; per i pilastri circolari viene determinata e stampata l'armatura totale distribuita uniformemente su tutta la circonferenza;
- campo (di rottura): rappresenta il campo di rottura determinato dalla procedura di verifica; nel caso delle travi, qualora sia stata deselezionata la verifica a sforzo normale, il campo di rottura viene sostituita dal rapporto x/d;
- indice di resistenza a presso-tensoflessione (Fx, My, Mz): rappresenta il moltiplicatore delle sollecitazioni allo s.l.u., ovvero il rapporto fra la sollecitazione agente e quella resistente;
- indice di resistenza a taglio/torsione (Bielle): rappresenta l'indice di resistenza delle bielle compresse sollecitate a taglio e/o torsione;
- indice di resistenza a taglio/torsione (V, Mx): rappresenta l'indice di resistenza "taglio e torsione" per elementi che non necessitano di armatura trasversale;
- indice di resistenza a scorrimento: riporta l'indice di resistenza che si ricava dal rapporto fra la resistenza a scorrimento (vedi § 7.4.4.5.2.1 delle NTC/2018) e la sollecitazione di taglio.
- aswta, aswto: in cm^2/m rappresenta l'area di armatura per unità di lunghezza derivante, rispettivamente, dall'effetto di taglio e torsione;
- passo staffe: in cm rappresenta il passo delle staffe derivante da aswta e aswto e dall'applicazione dei minimi di normativa;

Viene evidenziata, su una riga conclusiva apposita, l'inviluppo delle armature in grado di resistere a tutte le situazioni. Per la sezione rettangolare viene riportata l'armatura aggiuntiva effettiva sui quattro lati, detraendo dall'armatura totale quella dei reggistaffe. Per la sezione circolare è invece sempre riportato il valore totale distribuito. Viene infine indicato il passo delle staffe calcolato o di normativa.

Per i setti viene anche effettuata la verifica a scorrimento in corrispondenza delle sezioni al piede e in testa poste all'interno delle zone critica. In questi casi, alla fine del tabulato delle armature riguardante la singola asta, vengono riportate:

- quota alla quale viene effettuata la verifica a scorrimento;
- sollecitazione di taglio per il dimensionamento (V_{Ed});
- resistenza a spinotto delle barre verticali (V_{dd});
- resistenza per attrito (V_{fd});
- eventuale armatura inclinata totale (cm^2) derivante dalla verifica.

Alla fine del tabulato di progetto delle armature riguardante un'asta, se attivata l'opzione sulla combinazione dei carichi, la procedura propone uno specchietto che riepiloga nell'ordine:

- numero della combinazione di carico che dà luogo al momento massimo; tale sollecitazione può infatti derivare per effetto di una combinazione di carico spaziale di MasterSap (in questo caso viene riportato il relativo numero di combinazione o simbolo identificativo) o a causa della combinazione dei carichi permanenti e variabili o dell'eventuale momento di sicurezza (in questo secondo caso il contrassegno di combinazione è dato dal simbolo --);
- xMmax; ascissa dell'asta in cui si verifica il momento massimo positivo;
- Mmax; valore del momento massimo positivo;
- Ainf, D. inf agg.; armatura inferiore totale derivante dall'azione del momento massimo positivo, numero e diametro delle barre aggiuntive, come al solito, rispetto ai reggistaffe comunque presenti;
- Asup, D. sup agg.; valgono le stesse considerazioni di sopra, riferite all'armatura superiore;
- il rapporto x/d e l'indice di resistenza a flessione.

Nelle verifiche di esercizio per gli elementi vengono considerati i soli effetti del momento flettente Mz, ma per comodità dell'utente il tabulato riporta anche il valore delle altre sollecitazioni, incluse fra [ ] per significare che non entrano in gioco nella verifica. Per lo stesso motivo fra parentesi [ ] sono anche riportate le armature anteriori e posteriori.

- Apertura delle fessure w (mm): rappresenta l'ampiezza della fessura derivante dall'azione del momento flettente Mz all'ascissa indicata. La fessura si apre superiormente per Mz negativo, inferiormente per Mz positivo.
- La freccia viene riportata nel prospetto specifico (che compare a fine trave) riguardante anche il momento massimo in campata.

Per elementi verificati di tipo "pilastro" o "setto" viene effettuata la verifica delle tensioni di esercizio, mentre la verifica a fessurazione è eseguita senza calcolo diretto dell'ampiezza della fessura, in accordo al punto §C4.1.2.2.4.6 della Circolare 2 febbraio 2009, n. 617 (Istruzioni alle NTC 2008). Nella verifica alle tensioni la sezione viene trattata a presso-tensoflessione, trascurando in questo caso l'eventuale contributo del calcestruzzo a trazione. Vengono ignorate agli effetti della verifica le sollecitazioni torcenti e di taglio, comunque riportate fra [ ] nei tabulati per memoria.

Se si verifica la necessità di armare a punzonamento le travi o le fondazioni viene determinata la sezione complessiva delle barre piegate, che andranno disposte parallelamente alle staffe della trave.
Vengono indicate:

- asta: numero dell'asta oggetto di verifica;
- ascissa x (cm): ascissa dell'asta;
- taglio: valore dell'azione di taglio complessiva agente al nodo;
- carico limite di punzonamento;
- coefficiente di sicurezza al punzonamento;
- armatura piegati a punzonamento (cm^2), eventuale.

<u>Considerazioni per l'analisi dinamica.</u>

I risultati dinamici considerati sono quelli ottenuti per inviluppo, a seconda della modalità scelta. Si possono generare diverse combinazioni risultanti (sovrapposizione degli effetti statici e degli effetti dinamici) indicate nei tabulati con delle lettere.
Per quanto riguarda gli effetti dinamici si tenga presente che il segno degli inviluppi è sempre positivo e che le norme impongono che tali risultati siano considerati anche con segno opposto.

I RISULTATI PER I PLINTI

Viene riportato il nodo di attacco del plinto e le informazioni su sezione e peso proprio Vengono anche indicate le sollecitazioni esterne agenti, riferite agli assi locali. Lo sforzo normale N viene qui riportato con segno positivo se di compressione, come di norma avviene. Fy e Fz esprimono le reazioni vincolari taglianti, positive se agenti nel verso del rispettivo asse.

In caso di analisi dinamica per i plinti viene adottato il criterio di determinazione degli effetti statici e dinamici simile a quello predisposto per le aste. Vengono sovrapposti gli effetti dell'analisi statica con i risultati dell'analisi dinamica, considerando tutte le possibili permutazioni di segno per i risultati dinamici relativi a sforzo normale e a momento flettente. Per le sollecitazioni dinamiche di taglio viene preso lo stesso segno di quello statico. Nei tabulati le combinazioni prese in considerazione vengono codificate con la stessa simbologia adottata per gli elementi monodimensionali (lettere da A a X).

Viene indicato:

- ascissa di calcolo (cm); la verifica viene attuata sugli assi locali y e z, prima sul semiasse positivo e poi su quello negativo;
- momento flettente (F*m) e relativa combinazione di massimo: viene effettuata la verifica per tutte le combinazioni di carico agenti, riportando, fra parentesi, solo quella che ha generato il massimo effetto; il momento è riferito all'intera sezione rettangolare in esame (che per le ascisse secondo y ha dimensioni B in larghezza e h in altezza, mentre secondo z vale rispettivamente H e h);
- sforzo tagliante (F) e relativa combinazione di massimo: valgono considerazioni analoghe a quelle del momento flettente, riferite allo sforzo di taglio;
- armatura inferiore (cm^2) e passo delle barre: viene calcolata l'armatura totale minima necessaria a supportare il momento flettente e il relativo passo delle barre;
- armatura superiore (cm^2) e passo delle barre: analogamente all'armatura inferiore; quella superiore è generalmente nulla, in quanto situata in zona compressa, dove la presenza del calcestruzzo è già sufficiente a sostenere le azioni presenti;
- indice di resistenza a flessione;
- indice di resistenza a taglio;
- per ogni combinazione di carico dichiarata allo s.l.u. si ricava la pressione ultima sul terreno. Si determina l'area efficace che dipende dalle due eccentricità ey ed ez e si ricava lo sforzo normale ultimo Fxult (corrispondente alla pressione qult) da cui deriva, in relazione all'Fx esterno agente, l'indice di resistenza finale;
- per ogni combinazione di carico dichiarata allo s.l.e. si determina la pressione effettiva sul suolo che si confronta con la capacità portante, determinata riducendo la pressione ultima sul terreno in base al fattore di sicurezza stabilito in tabella.

Viene infine calcolato il carico limite di punzonamento e il coefficiente di sicurezza al punzonamento (con relativa combinazione più gravosa). Se il coefficiente di sicurezza al punzonamento scende sotto il valore 1 viene calcolata la sezione delle barre piegate per ognuna delle due direzioni ortogonali.

VERIFICHE DI OPERE IN ACCIAIO, ALLUMINIO O LEGNO CON IL METODO DELLE TENSIONI AMMISSIBILI E DEGLI STATI LIMITE

I RISULTATI PER ASTE RETICOLARI

Viene eseguita la verifica per aste soggette unicamente a sforzo normale. Per tutte le combinazioni di carico, viene effettuata la verifica di resistenza per aste e di stabilità per aste compresse. Per aste compresse viene utilizzato il metodo "ω".

Viene riportata una descrizione dei parametri di progetto e successivamente, in sequenza per ogni asta:

- numero combinazione di carico;
- sforzo normale N (corrispondente a Fx), positivo se di trazione;
- sezione utile (cm2); rappresenta il valore Ax, eventualmente diminuito per effetto del coefficiente di riduzione dell'area;
- snellezza; è la snellezza più elevata dell'asta fra le due corrispondenti ai piani di flessione e quella ulteriore, eventuale, derivante da assi principali di inerzia della sezione non coincidenti con gli assi locali y e z (come avviene per la sezione a L); nelle note è indicato il piano di massima snellezza cui si riferisce il valore riportato;
- Sf, tensione nell'acciaio o nell'alluminio (in kg/cm2, N/mm2 o daN/cm2); nel caso del legno la voce diventa esplicitamente tensione, anziché Sf .

A fine riga compaiono due note; la prima indica il piano di massima snellezza; la seconda, eventuale, è riservata a informazioni di commento.

Nel caso dei profili a freddo la stampa dei risultati riporta anche il valore di Q che concorre a determinare il coefficiente "ϖ" e la tensione massima che non può essere superata.

I RISULTATI PER TRAVI E PILSTRI

Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F), Mx, My, Mz (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Il tabulato di uscita riporta inoltre in ordine:

- Sf (Fx), (Tens.(Fx) per il legno): tensione derivante solo da sforzo normale;
- Sf (M), (Tens.(M) per il legno): tensione derivante solo dagli effetti flettenti di My e Mz; viene riportato il valore massimo riscontrato fra tutti i punti soggetti a indagine;
- tensione da torsione, derivante da Mx, valore massimo riscontrato;
- tensione di taglio, derivante da Fy e Fz, valore massimo riscontrato;
- Sf ideale: tensione ideale massima nel caso di acciaio e alluminio. Nel caso del legno, invece, viene riportata una "tensione (Fx, M)" derivante dall'interazione fra Fx e M, in cui si somma il contributo

tensionale dovuto allo sforzo normale con quello derivante dal momento flettente, la cui entità viene però riparametrizzata tramite il rapporto fra le tensioni ammissibili a sforzo normale e momento flettente. In questo modo tens (Fx, M) viene confrontata, per la sua accettabilità, con la tensione massima ammessa a sforzo normale;
- locazione, ovvero il punto della sezione in cui si verifica il massimo della tensione ideale;
- Nota: compare un avviso qualora la tensione ideale o "tens (Fx, M)" superi il valore massimo ammissibile, che dipende anche dal relativo coefficiente di incremento connesso alle combinazioni di carico.

Alla fine del tabulato delle verifiche di resistenza, se attivata l'opzione sulla combinazione dei carichi, la procedura propone uno specchietto che riepiloga nell'ordine:

- numero della combinazione di carico che dà luogo al momento massimo: tale sollecitazione si può infatti verificare per effetto di una combinazione di carico spaziale di MasterSap (in questo caso viene riportato il relativo numero o simbolo identificativo) o a causa della combinazione dei carichi permanenti e accidentali (contrassegnata in stampa dal simbolo --);
- xMmax: ascissa dell'asta in cui si verifica il momento massimo positivo;
- Mmax: valore del momento massimo positivo;
- Xfmax: ascissa in cui si verifica la freccia massima in campata;
- Fmax: valore della freccia massima in campata;
- fmax/l: rapporto fra freccia massima e luce dell'asta.

La verifica di stabilità viene effettuata per le sole combinazioni di carico che presentano, in almeno un'ascissa, condizioni di lavoro a pressoflessione. Il prospetto riepilogativo della verifica a stabilità riporta le informazioni relative all'asta iniziale e finale coinvolte, e inoltre:

- numero combinazione di carico;
- valore dello sforzo normale; (compressione più elevata trovata in tutte le ascisse soggette a verifica);
- valore del momento flettente My equivalente;
- valore del momento flettente Mz equivalente;
- snellezza ω (che influisce sullo sforzo normale), solo per acciaio e alluminio;
- snellezza nel piano locale "yx" (che influisce su Mz);
- snellezza nel piano locale "zx" (che influisce su My);
- ω; $\omega 1$ (solo per acciaio e alluminio);
- tensione nell'acciaio o alluminio; nel caso del legno viene riportata un valore di tensione (Fx, M) calcolato nei modi già espressi per la verifica di resistenza;
- Nota, eventuale, qualora le tensioni superino i limiti ammessi, oppure quando la snellezza supera il valore 250 (200 per il legno e alluminio).

VERIFICHE DI OPERE IN ACCIAIO CON IL METODO DELLE NTC 2018 E DELL'EUROCODICE 3

I RISULTATI PER TRAVI E PILSTRI

Il tabulato riporta:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F), Mx, My, Mz (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;

- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Vengono poi riportate:

- classe: rappresenta la classe della sezione; qualora i singoli componenti della sezione (ad esempio ala e anima) abbiano classi diverse viene presa quella più alta; non viene riportata in caso di trazione o taglio puro.

Il potenziale svergolamento viene indagato solo per sezioni a I. Viene riportato il valore di χLT, che determina il momento resistente di progetto. La stabilità euleriana comporta la determinazione di tre coefficienti χmin, ky, kz. Il tabulato propone:

- numero combinazione di carico;
- valore dello sforzo normale Fx (compressione più elevata trovata);
- momento flettente My più elevato riscontrato in tutte le ascisse;
- momento flettente Mz più elevato riscontrato in tutte le ascisse;
- classe: rappresenta la classe della sezione;
- χminimo: rappresenta il minimo fra i coefficienti di riduzione del modo di instabilità intorno agli assi coinvolti nella verifica.

VERIFICA EC3

Lavoro: **01679 SAP PREALPI MONTEGANI IMPIANTI** Intestazione lavoro: **MERCATI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3**
Gruppo: **1** Descrizione: **TRAVI**
Tabella: **Tabella travi**
Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 1 NF 9 Lungh. 212.5 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	0	1114	0	0	0	0	--	0.04	0.00	0.00	
1	106	0	1043	0	0	0	1146	1	0.03	0.00	0.09	
1	212	0	972	0	0	-0	2217	1	0.03	0.00	0.17	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 2 NI 3 NF 10 Lungh. 212.5 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	0	1114	0	0	0	0	--	0.04	0.00	0.00	
1	106	0	1043	0	0	-0	1146	1	0.03	0.00	0.09	
1	212	0	972	0	0	-0	2217	1	0.03	0.00	0.17	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 3 NI 11 NF 2 Lungh. 212.5 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	-972	-0	0	-0	2217	1	0.03	0.00	0.17	
1	106	-0	-1043	-0	0	0	1146	1	0.03	0.00	0.09	
1	212	-0	-1114	-0	0	0	0	--	0.04	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1	-0	0	2217	1	0.8198	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 4 NI 12 NF 4 Lungh. 212.5 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	-972	-0	0	-0	2217	1	0.03	0.00	0.17	
1	106	-0	-1043	-0	0	-0	1146	1	0.03	0.00	0.09	
1	212	-0	-1114	-0	0	0	0	--	0.04	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1	-0	-0	2217	1	0.8198	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 5 NI 5 NF 6 Lungh. 405.0 cm SEZ. 2 Ps IPE 160

categoria: p.p. y Permanente qy tot.
qy medio: 0.1578 2.1000 2.2578 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	594	0	0	0	0	--	0.04	0.00	0.00	
1	202	-0	0	0	0	0	602	1	0.00	0.00	0.18	
1	405	-0	-594	0	0	0	0	--	0.04	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1	-0	0	602	1	0.1342	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 6 NI 7 NF 8 Lungh. 405.0 cm SEZ. 2 Ps IPE 160

categoria: p.p. y Permanente qy tot.
qy medio: 0.1578 2.1000 2.2578 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	594	-0	0	0	0	--	0.04	0.00	0.00	
1	202	-0	0	-0	0	0	602	1	0.00	0.00	0.18	
1	405	-0	-594	-0	0	0	0	--	0.04	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1	-0	0	602	1	0.1342	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 7 NI 9 NF 10 Lungh. 405.0 cm SEZ. 2 Ps IPE 160

categoria: p.p. y Permanente qy tot.
qy medio: 0.1578 1.0500 1.2078 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	318	-0	0	0	0	--	0.02	0.00	0.00	
1	202	-0	0	0	0	0	322	1	0.00	0.00	0.10	
1	405	-0	-318	0	0	0	0	--	0.02	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1	-0	0	322	1	0.1342	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 8 NI 11 NF 12 Lungh. 405.0 cm SEZ. 2 Ps IPE 160

categoria: p.p. y Permanente qy tot.
qy medio: 0.1578 1.0500 1.2078 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	318	0	0	0	0	--	0.02	0.00	0.00	
1	202	-0	0	0	0	0	322	1	0.00	0.00	0.10	
1	405	-0	-318	0	0	0	0	--	0.02	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1	-0	0	322	1	0.1342	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 9 NI 6 NF 12 Lungh. 60.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	-614	-0	0	-0	2597	1	0.02	0.00	0.20	
1	30	-0	-634	-0	0	-0	2410	1	0.02	0.00	0.19	
1	60	-0	-654	-0	0	-0	2217	1	0.02	0.00	0.17	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1	-0	-0	2597	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 10 NI 8 NF 6 Lungh. 60.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	0	20	-0	0	-0	2597	1	0.00	0.00	0.20	

1	30	0	0	-0	0	-0	2600	1	0.00	0.00	0.20	
1	60	0	-20	-0	0	-0	2597	1	0.00	0.00	0.20	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 11 NI 10 NF 8 Lungh. 60.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	0	654	0	0	-0	2217	1	0.02	0.00	0.17	
1	30	0	634	0	0	-0	2410	1	0.02	0.00	0.19	
1	60	0	614	0	0	-0	2597	1	0.02	0.00	0.20	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 12 NI 7 NF 5 Lungh. 60.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	0	20	0	0	-0	2597	1	0.00	0.00	0.20	
1	30	0	0	0	0	-0	2600	1	0.00	0.00	0.20	
1	60	0	-20	0	0	-0	2597	1	0.00	0.00	0.20	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 13 NI 9 NF 7 Lungh. 60.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	0	654	0	0	-0	2217	1	0.02	0.00	0.17	
1	30	0	634	0	0	-0	2410	1	0.02	0.00	0.19	
1	60	0	614	0	0	-0	2597	1	0.02	0.00	0.20	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	--												
	daN				daN*m								

ASTA NUM. 14 NI 5 NF 11 Lungh. 60.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1	0	-0	-614	-0	0	-0	2597	1	0.02	0.00	0.20	
1	30	-0	-634	-0	0	-0	2410	1	0.02	0.00	0.19	
1	60	-0	-654	-0	0	-0	2217	1	0.02	0.00	0.17	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1	-0	-0	2597	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

8. VALUTAZIONE DEI RISULTATI E GIUDIZIO MOTIVATO SULLA LORO ACCETTABILITA'

Il programma di calcolo utilizzato MasterSap è idoneo a riprodurre nel modello matematico il comportamento della struttura e gli elementi finiti disponibili e utilizzati sono rappresentativi della realtà costruttiva. Le funzioni di controllo disponibili, innanzitutto quelle grafiche, consentono di verificare la riproduzione della realtà costruttiva ed accertare la corrispondenza del modello con la geometria strutturale e con le condizioni di carico ipotizzate. Si evidenzia che il modello viene generato direttamente dal disegno architettonico riproducendone così fedelmente le proporzioni geometriche. In ogni caso sono stati effettuati alcuni controlli dimensionali con gli strumenti software a disposizione dell'utente. Tutte le proprietà di rilevanza strutturale (materiali, sezioni, carichi, sconnessioni, etc.) sono state controllate attraverso le funzioni di indagine specificatamente previste.

Sono state sfruttate le funzioni di autodiagnostica presenti nel software che hanno accertato che non sussistono difetti formali di impostazione.

E' stato accertato che le risultanti delle azioni verticali sono in equilibrio con i carichi applicati.

Sono state controllate le azioni taglianti di piano ed accertata la loro congruenza con quella ricavabile da semplici ed agevoli elaborazioni. Le sollecitazioni prodotte da alcune combinazioni di carico di prova hanno prodotto valori prossimi a quelli ricavabili adottando consolidate formulazioni ricavate della Scienza delle Costruzioni. Anche le deformazioni risultano prossime ai valori attesi. Il dimensionamento e le verifiche di sicurezza hanno determinato risultati che sono in linea con casi di comprovata validità, confortati anche dalla propria esperienza.

Impresa:		Pagina:	1
Indirizzo:		Progettista:	
Telefono I Fax:	|	E-mail:	
Design:	calcestruzzo - 18 apr 2026	Data:	18/04/2026
Contratto N°:			

Commenti del progettista:

1 Dati da inserire

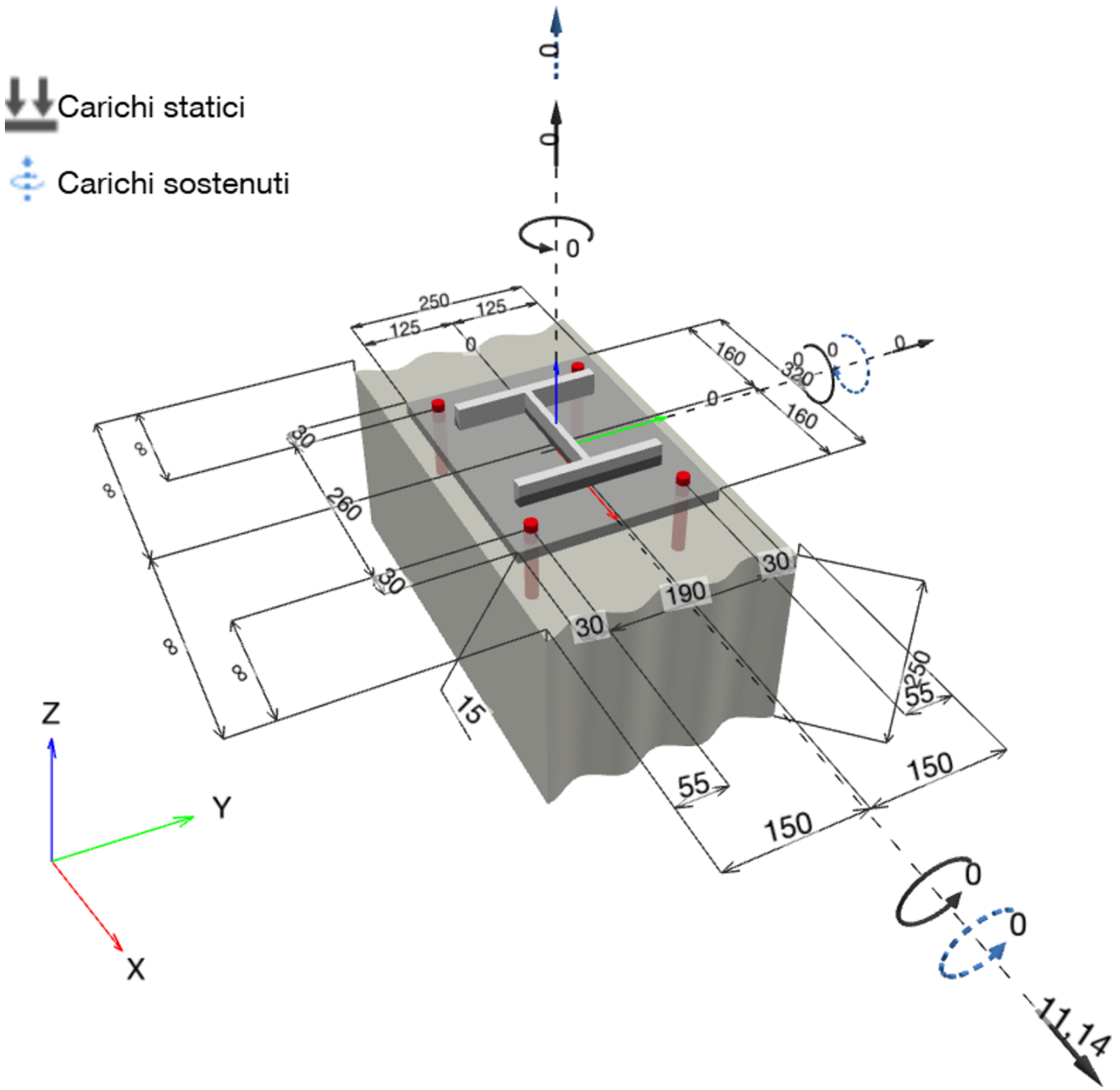
Tipo e dimensione dell'ancorante:	**HIT-HY 200-A V3 + HAS-U 8.8 M16**
Vita utile (durata in anni):	50
Codice articolo:	2237088 HAS-U 8.8 M16x150 (inserire) / 2377669 HIT-HY 200-A V3 (resina)
Insert item # alternative:	2390237 HAS 8.8 M16x150
Specification text:	HILTI HAS-U 8.8 OR HAS BARRA FILETTATA WITH HIT-HY 200-A V3 RESINA AD INIEZIONE WITH 80 MM EMBEDMENT HEF, M16, ACCIAIO ZINCATO, SAFESET - AUTOMATIC CLEANING INSTALLATION PER ETA 19/0601
Profondità di posa effettiva:	$h_{ef,opti}$ = 80,0 mm ($h_{ef,limit}$ = 214,0 mm)
Materiale:	8.8
Certificazione No.:	ETA 19/0601
Emesso I Valido:	08/09/2025 | -
Prova:	metodo di calcolo EN 1992-4, chimica+ Sismica (sezione 9, allegato C)
Categoria di performance sismica:	C2
Tipologia di verifica sismica:	9.2 (3) a2) progettazione elastica
Percentuale di carico sismico <= 20%:	no
Spostamenti massimi richiesti per l'SLD:	Carico di trazione $\delta_{N,req(DLS)}$ = 0,400 mm, Carico di taglio $\delta_{V,req(DLS)}$ = 3,200 mm
Fissaggio distanziato:	e_b = 0,0 mm (Senza distanziamento); t = 15,0 mm
Piastra d'ancoraggio[CBFEM] :	l_x x l_y x t = 320,0 mm x 250,0 mm x 15,0 mm;
Profilo:	IPB/HEB, IPB 180 / HE 180 B; (L x W x T x FT) = 180,0 mm x 180,0 mm x 8,5 mm x 14,0 mm
Materiale base:	fessurato calcestruzzo, C20/25, $f_{c,cyl}$ = 20,00 N/mm^2; h =250,0 mm, Temp. Breve/Lunga: 0/0 °C, fattore di sicurezza materiale parziale γ_c = 1,500; $\gamma_{c,seismic}$ = 1,500
Installazione:	**Foro trapanato con pulizia automatica, Condizioni di installazione: asciutto**
Armatura:	nessuna armatura o interasse tra le armature >= 150 mm (qualunque Ø) o >= 100 mm (Ø <= 10 mm) senza armatura di bordo longitudinale

[CBFEM] - Il calcolo dell'ancorante è basato su un Metodo ad Elementi Finiti basato sui componenti (CBFEM)

Il cliente e/o l'utilizzatore finale è tenuto sempre a verificare la conformità dei dati inseriti e dei risultati con la situazione reale effettiva e la loro plausibilità! Si applica sempre il paragrafo “Osservazioni; doveri de
PROFIS Engineering (c) 2003-2026 Hilti AG, FL-9494 Schaan Hilti è un marchio registrato di Hilti AG, Schaan

Impresa:		Pagina:	2
Indirizzo:		Progettista:	
Telefono I Fax:	|	E-mail:	
Design:	calcestruzzo - 18 apr 2026	Data:	18/04/2026
Contratto N°:			

Geometria [mm] & Carichi [kN, kNm]



Il cliente e/o l'utilizzatore finale è tenuto sempre a verificare la conformità dei dati inseriti e dei risultati con la situazione reale effettiva e la loro plausibilità! Si applica sempre il paragrafo "Osservazioni; doveri de
PROFIS Engineering (c) 2003-2026 Hilti AG, FL-9494 Schaan Hilti è un marchio registrato di Hilti AG, Schaan

1.1 Combinazione carichi

Caso	Descrizione	Forze [kN] / Momenti [kNm]	Sismico	Fuoco	Util. max. Tassello [%]
1	Combinazione 1	N = 0,000; V_x = 11,140; V_y = 0,000; M_x = 0,000; M_y = 0,000; M_z = 0,000; N_{sus} = 0,000; $M_{x,sus}$ = 0,000; $M_{y,sus}$ = 0,000;	C2	no	85

Il cliente e/o l'utilizzatore finale è tenuto sempre a verificare la conformità dei dati inseriti e dei risultati con la situazione reale effettiva e la loro plausibilità! Si applica sempre il paragrafo "Osservazioni; doveri de
PROFIS Engineering (c) 2003-2026 Hilti AG, FL-9494 Schaan Hilti è un marchio registrato di Hilti AG, Schaan

Impresa:		Pagina:	4
Indirizzo:		Progettista:	
Telefono I Fax:	|	E-mail:	
Design:	calcestruzzo - 18 apr 2026	Data:	18/04/2026
Contratto N°:			

2 Prova I Utilizzo (Configurazioni maggiormente caricate)

		Valori di calcolo [kN]		Utilizzo	
Carico	**Prova**	**Carico**	**Resistenza**	**β_N / β_V [%]**	**Stato**
Trazione	Rottura conica del calcestruzzo	0,438	12,896	4 / -	OK
Taglio	Rottura del bordo del calcestruzzo in direzione y-	5,570	6,899	- / 81	OK

Carico	**β_N**	**β_V**	**α**	**Utilizzo $\beta_{N,V}$ [%]**	**Stato**
Carichi combinati a trazione e taglio	0,039	0,807	1,000	85	OK

3 Attenzione

- Si prega di considerare tutti i dettagli e le avvertenze contenute nel report di calcolo!

L'ancoraggio risulta verificato!

Il cliente e/o l'utilizzatore finale è tenuto sempre a verificare la conformità dei dati inseriti e dei risultati con la situazione reale effettiva e la loro plausibilità! Si applica sempre il paragrafo “Osservazioni; doveri de
PROFIS Engineering (c) 2003-2026 Hilti AG, FL-9494 Schaan Hilti è un marchio registrato di Hilti AG, Schaan

4 Osservazioni; doveri del cliente

- Qualsiasi informazione e dato contenuto nel Software riguarda esclusivamente l'utilizzo dei prodotti Hilti ed è basato su principi, formule e normative di sicurezza conformi alle direttive tecniche Hilti e alle istruzioni operative, di montaggio e di assemblaggio, ecc., che devono essere rigorosamente rispettate dall'utente. Tutte i valori in esso contenuti sono valori medi; pertanto, prima di utilizzare il relativo prodotto Hilti, è necessario effettuare prove specifiche per l'applicazione. I risultati dei calcoli effettuati tramite il Software si basano essenzialmente sui dati inseriti dall'utente. Di conseguenza, l'utente è l'unico responsabile dell'assenza di errori, della completezza e della pertinenza dei dati inseriti. Inoltre, l'utente è l'unico responsabile di far verificare e approvare i risultati del calcolo da un esperto, in particolare per quanto riguarda la conformità alle norme e alle autorizzazioni applicabili, prima di utilizzarli per il proprio impianto o progetto specifico. Il Software serve esclusivamente come supporto per l'interpretazione di norme e autorizzazioni, senza alcuna garanzia di assenza di errori, correttezza, pertinenza dei risultati o idoneità a una specifica applicazione.
- L'utente deve applicare tutti gli accorgimenti necessari e ragionevoli per prevenire o limitare i danni causati dal software. In particolare, l'utente deve organizzare un backup periodico dei programmi e dei dati e, se necessario, effettuare gli aggiornamenti del software offerti da Hilti in maniera regolare. Se non si utilizza la funzione di aggiornamento automatico del software, l'utente deve assicurarsi di utilizzare l'ultima versione e quindi di mantenere aggiornato il Software effettuando aggiornamenti manuali dal sito web Hilti. Hilti non è responsabile per le conseguenze derivanti da una violazione colposa di responsabilità da parte dell'utente, come il recupero di dati o programmi persi o danneggiati.

Il cliente e/o l'utilizzatore finale è tenuto sempre a verificare la conformità dei dati inseriti e dei risultati con la situazione reale effettiva e la loro plausibilità! Si applica sempre il paragrafo "Osservazioni; doveri de
PROFIS Engineering (c) 2003-2026 Hilti AG, FL-9494 Schaan Hilti è un marchio registrato di Hilti AG, Schaan

VERIFICA FONDAZIONI SLU

Lavoro: **STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE DI FONDAZIONE** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella fondazioni**
Descrizione: **FONDAZIONI**
Spunt. I **50.0** cm Spunt. J **50.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm² Copriferro: **5.0** cm
Verifica in ottemperanza alle NTC2018
Per le combinazioni sismiche la capacità è valutata in campo elastico o sostanzialmente elastico (§7.2.5,7.4.1 NTC2018)
Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 1 NI 285 NF 1 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm	daN			daN*m			cmq										
1A	0	-0	70	0	0	0	-35	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	0	-0	107	0	0	0	-54	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	0	-0	71	0	0	0	-36	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	0	-0	106	0	0	0	-54	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	0	-0	129	0	0	0	-65	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	10	-0	70	0	0	-0	42	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	10	-0	107	0	0	-0	65	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	10	-0	71	0	0	-0	43	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	10	-0	106	0	0	-0	64	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	10	-0	129	0	0	-0	78	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	20	-0	213	0	0	-0	129	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	20	-0	315	0	0	-0	181	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	20	-0	217	0	0	-0	131	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	20	-0	311	0	0	-0	179	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	20	-0	384	0	0	-0	220	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	30	-0	213	0	0	-0	161	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	30	-0	315	0	0	-0	195	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	30	-0	217	0	0	-0	162	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	30	-0	311	0	0	-0	194	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	30	-0	384	0	0	-0	258	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	40	-0	358	0	0	-0	266	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	40	-0	517	0	0	-0	318	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	40	-0	366	0	0	-0	269	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	40	-0	510	0	0	-0	316	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	40	-0	636	0	0	-0	424	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	50	-0	358	0	0	-0	318	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	50	-0	517	0	0	-0	354	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	50	-0	366	0	0	-0	320	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	50	-0	510	0	0	-0	352	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	50	-0	636	0	0	-0	488	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	60	-0	506	0	0	-0	444	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	60	-0	713	0	0	-0	361	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	60	-0	517	0	0	-0	447	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	60	-0	701	0	0	-0	369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	60	-0	886	0	0	-0	633	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	70	-0	506	0	0	-0	511	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	70	-0	713	0	0	-0	361	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	70	-0	517	0	0	-0	503	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	70	-0	701	0	0	-0	369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	70	-0	886	0	0	-0	633	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	80	-0	656	0	0	-0	511	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	80	-0	902	0	0	-0	361	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1I	80	-0	672	0	0	-0	503	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	80	-0	886	0	0	-0	369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--

2	80	-0	1132	0	0	-0	633	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	90	-0	656	0	0	-0	511	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	90	-0	902	0	0	-0	361	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1I	90	-0	672	0	0	-0	503	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	90	-0	886	0	0	-0	369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	90	-0	1132	0	0	-0	633	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	100	-0	656	0	0	-0	511	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	100	-0	902	0	0	-0	361	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1I	100	-0	672	0	0	-0	503	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	100	-0	886	0	0	-0	369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	100	-0	1132	0	0	-0	633	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 2 NI 1 NF 2 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq								cm
1A	0	-0	-983	-0	0	-0	666	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-702	-0	0	-0	210	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-980	-0	0	-0	592	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-704	-0	0	-0	284	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1225	-0	0	-0	636	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	38	-0	-983	-0	0	0	666	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1B	38	-0	-702	-0	0	0	-436	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	38	-0	-980	-0	0	0	592	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	38	-0	-704	-0	0	0	-404	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	38	-0	-1225	-0	0	-0	636	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	77	-0	-983	-0	0	0	-359	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1B	77	-0	-702	-0	0	0	-568	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	77	-0	-980	-0	0	0	-294	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	77	-0	-704	-0	0	0	-641	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	77	-0	-1225	-0	0	0	-675	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	115	-0	-441	-0	0	0	-359	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	115	-0	-221	-0	0	0	-568	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	115	-0	-421	-0	0	0	-294	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	115	-0	-241	-0	0	0	-632	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	115	-0	-481	-0	0	0	-675	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	154	-0	-441	-0	0	0	-359	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	154	-0	-221	-0	0	0	-568	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	154	-0	-421	-0	0	0	-294	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	154	-0	-241	-0	0	0	-641	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	154	-0	-481	-0	0	0	-675	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	192	-0	-6	0	0	0	-352	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	192	-0	211	0	0	0	-568	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	192	-0	-23	0	0	0	-294	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1J	192	-0	228	0	0	0	-641	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	192	-0	150	0	0	0	-675	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	231	-0	382	0	0	0	-359	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	231	-0	764	0	0	0	-568	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	231	-0	174	0	0	0	-294	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	231	-0	972	0	0	0	-641	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	231	-0	836	0	0	0	-675	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	269	-0	382	0	0	0	-359	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	269	-0	764	0	0	0	-509	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	269	-0	174	0	0	0	-294	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	269	-0	972	0	0	0	-589	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	269	-0	836	0	0	0	-662	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	307	-0	845	0	0	-0	612	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	307	-0	1503	0	0	-0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1I	307	-0	342	0	0	-0	454	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--

1J	307	-0	2006	0	0	-0	1296	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	--
2	307	-0	1714	0	0	-0	950	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.10	0.03	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	346	-0	845	0	0	-0	1189	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	346	-0	1503	0	0	-0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1I	346	-0	342	0	0	0	1223	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	346	-0	2006	0	0	0	-641	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.04	0.23	0.00	0.00	--
2	346	-0	1714	0	0	-0	1399	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	384	-0	845	0	0	-0	1337	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	384	-0	1503	0	0	-0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1I	384	-0	342	0	0	-0	1820	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	384	-0	2006	0	0	-0	96	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.04	0.23	0.00	0.00	--
2	384	-0	1714	0	0	-0	1399	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 3 NI 2 NF 3 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	-1499	-0	0	-0	1336	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-845	-0	0	-0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-2003	-0	0	-0	1819	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.20	0.04	0.23	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-341	-0	0	-0	96	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1710	-0	0	-0	1398	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	39	-0	-1499	-0	0	-0	1336	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1B	39	-0	-845	-0	0	-0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	39	-0	-2003	-0	0	0	1819	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.20	0.04	0.23	0.00	0.00	--
1J	39	-0	-341	-0	0	0	-210	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	39	-0	-1710	-0	0	-0	1398	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	77	-0	-1499	-0	0	0	939	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1B	77	-0	-845	-0	0	0	-504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	77	-0	-2003	-0	0	0	1288	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	--
1J	77	-0	-341	-0	0	0	-343	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	77	-0	-1710	-0	0	-0	942	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.10	0.03	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	116	-0	-759	-0	0	0	-435	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	116	-0	-381	-0	0	0	-402	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	116	-0	-966	-0	0	0	-482	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	116	-0	-174	-0	0	0	-321	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	116	-0	-832	-0	0	0	-666	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	155	-0	-759	-0	0	0	-435	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	155	-0	-381	-0	0	0	-571	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	155	-0	-966	-0	0	0	-482	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	155	-0	-174	-0	0	0	-571	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	155	-0	-832	-0	0	0	-680	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	193	-0	-209	0	0	0	-435	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	193	-0	6	0	0	0	-506	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	193	-0	-225	0	0	0	-406	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	193	-0	22	0	0	0	-575	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	--
2	193	-0	-148	-0	0	0	-680	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	232	-0	222	0	0	0	-435	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	232	-0	440	0	0	0	-571	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	232	-0	242	0	0	0	-411	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	232	-0	420	0	0	0	-645	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	232	-0	481	0	0	0	-680	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	270	-0	222	0	0	0	-318	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	270	-0	440	0	0	0	-571	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	270	-0	242	0	0	0	-287	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	270	-0	420	0	0	0	-645	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	270	-0	481	0	0	0	-680	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	309	-0	703	0	0	0	-406	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	309	-0	984	0	0	0	-571	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	--

1I	309	-0	706	0	0	0	-398	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	309	-0	981	0	0	0	-645	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	309	-0	1227	0	0	0	-680	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	348	-0	703	0	0	0	666	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	348	-0	984	0	0	0	-571	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1I	348	-0	706	0	0	0	597	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	348	-0	981	0	0	0	-546	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	348	-0	1227	0	0	-0	640	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	386	-0	703	0	0	-0	669	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	386	-0	984	0	0	-0	212	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1I	386	-0	706	0	0	-0	597	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	386	-0	981	0	0	-0	283	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	386	-0	1227	0	0	-0	640	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 4 NI 3 NF 288 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	-905	-0	0	-0	513	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-660	-0	0	-0	363	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-888	-0	0	-0	504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-677	-0	0	-0	372	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1137	-0	0	-0	636	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	10	-0	-905	-0	0	-0	513	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1B	10	-0	-660	-0	0	-0	363	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	10	-0	-888	-0	0	-0	504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1J	10	-0	-677	-0	0	-0	372	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	10	-0	-1137	-0	0	-0	636	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	20	-0	-905	-0	0	-0	513	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1B	20	-0	-660	-0	0	-0	363	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	20	-0	-888	-0	0	-0	504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1J	20	-0	-677	-0	0	-0	372	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	20	-0	-1137	-0	0	-0	636	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	30	-0	-715	-0	0	-0	513	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	30	-0	-510	-0	0	-0	363	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	30	-0	-703	-0	0	-0	504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	30	-0	-522	-0	0	-0	372	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	30	-0	-890	-0	0	-0	636	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	40	-0	-715	-0	0	-0	513	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	40	-0	-510	-0	0	-0	363	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	40	-0	-703	-0	0	-0	504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	40	-0	-522	-0	0	-0	372	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	40	-0	-890	-0	0	-0	636	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	50	-0	-519	-0	0	-0	400	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	50	-0	-361	-0	0	-0	276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	50	-0	-511	-0	0	-0	393	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	50	-0	-369	-0	0	-0	282	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	50	-0	-640	-0	0	-0	491	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	60	-0	-519	-0	0	-0	348	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	60	-0	-361	-0	0	-0	240	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	60	-0	-511	-0	0	-0	342	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	60	-0	-369	-0	0	-0	245	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	60	-0	-640	-0	0	-0	427	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	70	-0	-317	-0	0	-0	214	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	70	-0	-215	-0	0	-0	144	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	70	-0	-312	-0	0	-0	210	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	70	-0	-219	-0	0	-0	147	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	70	-0	-386	-0	0	-0	260	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	-317	-0	0	-0	182	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--

1B	80	-0	-215	-0	0	-0	123	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	80	-0	-312	-0	0	-0	179	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	80	-0	-219	-0	0	-0	125	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	80	-0	-386	-0	0	-0	221	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	90	-0	-108	-0	0	-0	65	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	90	-0	-71	-0	0	-0	43	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	90	-0	-106	-0	0	-0	64	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	90	-0	-72	-0	0	-0	44	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	90	-0	-130	-0	0	-0	79	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	100	-0	-108	-0	0	0	-55	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	100	-0	-71	-0	0	0	-36	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	100	-0	-106	-0	0	0	-54	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	100	-0	-72	-0	0	0	-37	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	100	-0	-130	-0	0	0	-66	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 5 NI 284 NF 4 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	147	0	0	0	-74	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	0	-0	413	0	0	0	-209	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	0	-0	238	0	0	0	-121	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	0	-0	322	0	0	0	-163	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	0	-0	410	0	0	0	-207	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	10	-0	147	0	0	-0	89	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	10	-0	413	0	0	-0	251	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	10	-0	238	0	0	-0	145	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	10	-0	322	0	0	-0	195	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	10	-0	410	0	0	-0	248	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	20	-0	435	0	0	-0	303	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	20	-0	1218	0	0	-0	699	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1I	20	-0	705	0	0	-0	421	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	20	-0	948	0	0	-0	544	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	20	-0	1209	0	0	-0	694	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	30	-0	435	0	0	-0	425	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	30	-0	1218	0	0	-0	690	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1I	30	-0	705	0	0	-0	516	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	30	-0	948	0	0	-0	598	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	30	-0	1209	0	0	-0	815	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	40	-0	719	0	0	-0	690	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	40	-0	2001	0	0	-0	1130	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.04	0.23	0.00	0.00	--
1I	40	-0	1161	0	0	-0	841	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1J	40	-0	1559	0	0	-0	978	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	--
2	40	-0	1990	0	0	-0	1331	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.04	0.23	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	50	-0	719	0	0	-0	890	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	50	-0	2001	0	0	-0	1201	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	--
1I	50	-0	1161	0	0	-0	997	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1J	50	-0	1559	0	0	-0	1094	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.03	0.18	0.00	0.00	--
2	50	-0	1990	0	0	-0	1530	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.16	0.04	0.23	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	60	-0	998	0	0	-0	1232	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1B	60	-0	2762	0	0	-0	713	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.06	0.32	0.00	0.00	--
1I	60	-0	1606	0	0	-0	1379	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.15	0.03	0.19	0.00	0.00	--
1J	60	-0	2154	0	0	-0	1149	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.04	0.25	0.00	0.00	--
2	60	-0	2750	0	0	-0	1970	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.06	0.32	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	70	-0	998	0	0	-0	1508	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1B	70	-0	2762	0	0	-0	713	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.06	0.32	0.00	0.00	--
1I	70	-0	1606	0	0	-0	1543	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.03	0.19	0.00	0.00	--
1J	70	-0	2154	0	0	-0	1149	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.04	0.25	0.00	0.00	--
2	70	-0	2750	0	0	-0	1970	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.06	0.32	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	1271	0	0	-0	1923	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	80	-0	3499	0	0	-0	713	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.07	0.41	0.00	0.00	--
1I	80	-0	2039	0	0	-0	1543	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.04	0.24	0.00	0.00	--
1J	80	-0	2731	0	0	-0	1149	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	--
2	80	-0	3489	0	0	-0	1970	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.07	0.41	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	90	-0	1271	0	0	-0	1979	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	90	-0	3499	0	0	-0	713	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.07	0.41	0.00	0.00	--
1I	90	-0	2039	0	0	-0	1543	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.04	0.24	0.00	0.00	--
1J	90	-0	2731	0	0	-0	1149	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	--
2	90	-0	3489	0	0	-0	1970	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.07	0.41	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	100	-0	1271	0	0	-0	1979	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	100	-0	3499	0	0	-0	714	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.07	0.41	0.00	0.00	--
1I	100	-0	2039	0	0	-0	1543	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.04	0.24	0.00	0.00	--
1J	100	-0	2731	0	0	-0	1150	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.06	0.32	0.00	0.00	--
2	100	-0	3489	0	0	-0	1970	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.07	0.41	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 6 NI 4 NF 5 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-3091	-0	0	-0	1972	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.06	0.36	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-1311	-0	0	-0	776	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-2478	-0	0	-0	1560	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.05	0.29	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-1924	-0	0	-0	1188	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	--
2	0	-0	-3218	-0	0	-0	2010	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.07	0.38	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	38	-0	-3091	-0	0	-0	1972	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.06	0.36	0.00	0.00	--
1B	38	-0	-1311	-0	0	-0	776	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	38	-0	-2478	-0	0	-0	1560	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.05	0.29	0.00	0.00	--
1J	38	-0	-1924	-0	0	-0	1188	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	--
2	38	-0	-3218	-0	0	-0	2010	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.07	0.38	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	77	-0	-3091	-0	0	0	-639	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.06	0.36	0.00	0.00	--
1B	77	-0	-1311	-0	0	0	-1067	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	77	-0	-2478	-0	0	0	-861	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.05	0.29	0.00	0.00	--
1J	77	-0	-1924	-0	0	0	-1063	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.04	0.23	0.00	0.00	--
2	77	-0	-3218	-0	0	0	-1407	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.07	0.38	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	115	-0	-1148	-0	0	0	-639	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1B	115	-0	-532	-0	0	0	-1113	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	115	-0	-936	-0	0	0	-861	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	115	-0	-744	-0	0	0	-1063	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.02	0.09	0.00	0.00	--
2	115	-0	-1228	-0	0	0	-1407	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	154	-0	-1148	-0	0	0	-639	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1B	154	-0	-532	-0	0	0	-1285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	154	-0	-936	-0	0	0	-861	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	154	-0	-744	-0	0	0	-1063	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.02	0.09	0.00	0.00	--
2	154	-0	-1228	-0	0	0	-1407	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	192	-0	53	0	0	0	-639	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	192	-0	99	0	0	0	-1285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	192	-0	69	0	0	0	-861	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	192	-0	83	0	0	0	-1063	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	192	-0	111	0	0	0	-1407	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	231	-0	607	0	0	0	-639	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	231	-0	965	0	0	0	-1285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1I	231	-0	730	0	0	0	-861	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	231	-0	841	0	0	0	-1063	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	231	-0	1149	0	0	0	-1407	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	269	-0	607	0	0	0	-639	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	269	-0	965	0	0	0	-1285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1I	269	-0	730	0	0	0	-861	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	269	-0	841	0	0	0	-1063	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	269	-0	1149	0	0	0	-1407	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	307	-0	1279	0	0	0	-639	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	307	-0	1751	0	0	0	-1285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1I	307	-0	1441	0	0	0	-861	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	--
1J	307	-0	1589	0	0	0	-1063	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.03	0.19	0.00	0.00	--
2	307	-0	2215	0	0	0	-1407	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.04	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	346	-0	1279	0	0	-0	842	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	346	-0	1751	0	0	-0	886	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1I	346	-0	1441	0	0	-0	855	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	--
1J	346	-0	1589	0	0	-0	873	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	--
2	346	-0	2215	0	0	-0	1263	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	384	-0	1279	0	0	-0	842	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	384	-0	1751	0	0	-0	886	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1I	384	-0	1441	0	0	-0	855	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	--
1J	384	-0	1589	0	0	-0	873	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	--
2	384	-0	2215	0	0	-0	1263	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 7 NI 5 NF 6 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-1752	-0	0	-0	893	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-1266	-0	0	-0	817	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-1586	-0	0	-0	869	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-1432	-0	0	-0	841	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	--
2	0	-0	-2206	-0	0	-0	1250	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	39	-0	-1752	-0	0	-0	893	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1B	39	-0	-1266	-0	0	-0	817	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	39	-0	-1586	-0	0	-0	869	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	--
1J	39	-0	-1432	-0	0	-0	841	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.17	0.00	0.00	--
2	39	-0	-2206	-0	0	-0	1250	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	77	-0	-1752	-0	0	0	-652	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1B	77	-0	-1266	-0	0	0	-1115	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	77	-0	-1586	-0	0	0	-874	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.19	0.00	0.00	--
1J	77	-0	-1432	-0	0	0	-1076	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.03	0.17	0.00	0.00	--
2	77	-0	-2206	-0	0	0	-1426	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.15	0.04	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	116	-0	-963	-0	0	0	-652	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1B	116	-0	-600	-0	0	0	-1150	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	116	-0	-839	-0	0	0	-874	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1J	116	-0	-725	-0	0	0	-1053	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	116	-0	-1144	-0	0	0	-1426	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	155	-0	-963	-0	0	0	-652	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1B	155	-0	-600	-0	0	0	-1298	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	155	-0	-839	-0	0	0	-874	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1J	155	-0	-725	-0	0	0	-1076	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	155	-0	-1144	-0	0	0	-1426	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	193	-0	-104	-0	0	0	-652	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	193	-0	-52	-0	0	0	-1285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	193	-0	-86	-0	0	0	-874	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	193	-0	-70	-0	0	0	-1076	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	193	-0	-114	-0	0	0	-1426	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.15	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	232	-0	530	0	0	0	-652	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	232	-0	1141	0	0	0	-1298	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1I	232	-0	740	0	0	0	-874	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	232	-0	931	0	0	0	-1076	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	232	-0	1222	0	0	0	-1426	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.15	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	270	-0	530	0	0	0	-652	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	270	-0	1141	0	0	0	-1298	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1I	270	-0	740	0	0	0	-874	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	270	-0	931	0	0	0	-1076	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	270	-0	1222	0	0	0	-1426	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.15	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	309	-0	1315	0	0	0	-652	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	309	-0	3093	0	0	0	-1298	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.06	0.36	0.00	0.00	--
1I	309	-0	1927	0	0	0	-874	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.04	0.23	0.00	0.00	--
1J	309	-0	2481	0	0	0	-1076	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.05	0.29	0.00	0.00	--
2	309	-0	3224	0	0	0	-1426	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.15	0.07	0.38	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	348	-0	1315	0	0	-0	773	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	348	-0	3093	0	0	-0	1973	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.06	0.36	0.00	0.00	--
1I	348	-0	1927	0	0	-0	1186	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	--
1J	348	-0	2481	0	0	-0	1560	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.05	0.29	0.00	0.00	--
2	348	-0	3224	0	0	-0	2009	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.07	0.38	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	386	-0	1315	0	0	-0	773	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	386	-0	3093	0	0	-0	1973	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.06	0.36	0.00	0.00	--
1I	386	-0	1927	0	0	-0	1186	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.04	0.23	0.00	0.00	--
1J	386	-0	2481	0	0	-0	1560	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.05	0.29	0.00	0.00	--
2	386	-0	3224	0	0	-0	2009	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.07	0.38	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 8 NI 6 NF 287 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	-3516	-0	0	-0	1990	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.07	0.41	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-1296	-0	0	-0	728	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-2752	-0	0	-0	1555	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.06	0.32	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-2060	-0	0	-0	1163	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	--
2	0	-0	-3520	-0	0	-0	1988	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.07	0.41	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	10	-0	-3516	-0	0	-0	1990	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.07	0.41	0.00	0.00	--
1B	10	-0	-1296	-0	0	-0	728	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	10	-0	-2752	-0	0	-0	1555	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.06	0.32	0.00	0.00	--
1J	10	-0	-2060	-0	0	-0	1163	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	--
2	10	-0	-3520	-0	0	-0	1988	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.07	0.41	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	20	-0	-3516	-0	0	-0	1990	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.07	0.41	0.00	0.00	--
1B	20	-0	-1296	-0	0	-0	728	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	20	-0	-2752	-0	0	-0	1555	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.06	0.32	0.00	0.00	--
1J	20	-0	-2060	-0	0	-0	1163	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.04	0.24	0.00	0.00	--
2	20	-0	-3520	-0	0	-0	1988	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.07	0.41	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	30	-0	-2778	-0	0	-0	1990	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.06	0.33	0.00	0.00	--
1B	30	-0	-1018	-0	0	-0	728	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1I	30	-0	-2172	-0	0	-0	1555	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.04	0.25	0.00	0.00	--
1J	30	-0	-1624	-0	0	-0	1163	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.03	0.19	0.00	0.00	--
2	30	-0	-2776	-0	0	-0	1988	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.06	0.33	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	40	-0	-2778	-0	0	-0	1990	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.21	0.06	0.33	0.00	0.00	--
1B	40	-0	-1018	-0	0	-0	728	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1I	40	-0	-2172	-0	0	-0	1555	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.04	0.25	0.00	0.00	--
1J	40	-0	-1624	-0	0	-0	1163	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.03	0.19	0.00	0.00	--
2	40	-0	-2776	-0	0	-0	1988	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.06	0.33	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	50	-0	-2012	-0	0	-0	1548	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.04	0.24	0.00	0.00	--
1B	50	-0	-734	-0	0	-0	564	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1I	50	-0	-1572	-0	0	-0	1209	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1J	50	-0	-1174	-0	0	-0	903	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.02	0.14	0.00	0.00	--
2	50	-0	-2009	-0	0	-0	1545	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.16	0.04	0.24	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	60	-0	-2012	-0	0	-0	1347	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.15	0.04	0.24	0.00	0.00	--
1B	60	-0	-734	-0	0	-0	490	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1I	60	-0	-1572	-0	0	-0	1052	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1J	60	-0	-1174	-0	0	-0	785	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--
2	60	-0	-2009	-0	0	-0	1344	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.04	0.24	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	70	-0	-1225	-0	0	-0	826	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1B	70	-0	-445	-0	0	-0	299	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	70	-0	-956	-0	0	-0	645	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	70	-0	-713	-0	0	-0	481	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	70	-0	-1221	-0	0	-0	823	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	-1225	-0	0	-0	703	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1B	80	-0	-445	-0	0	-0	255	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	80	-0	-956	-0	0	-0	549	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	80	-0	-713	-0	0	-0	409	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	80	-0	-1221	-0	0	-0	701	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	90	-0	-416	-0	0	-0	252	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	90	-0	-150	-0	0	-0	91	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	90	-0	-324	-0	0	-0	197	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	90	-0	-241	-0	0	-0	146	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	90	-0	-414	-0	0	-0	251	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	100	-0	-416	-0	0	0	-211	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	100	-0	-150	-0	0	0	-76	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	100	-0	-324	-0	0	0	-164	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	100	-0	-241	-0	0	0	-122	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	100	-0	-414	-0	0	0	-209	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 9 NI 283 NF 7 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm

1A	0	-0	74	0	0	0	-37	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	0	-0	112	0	0	0	-57	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	0	-0	75	0	0	0	-38	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	0	-0	110	0	0	0	-56	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	0	-0	135	0	0	0	-68	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	10	-0	74	0	0	-0	45	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	10	-0	112	0	0	-0	68	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	10	-0	75	0	0	-0	46	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	10	-0	110	0	0	-0	67	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	10	-0	135	0	0	-0	82	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	20	-0	223	0	0	-0	135	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	20	-0	328	0	0	-0	188	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	20	-0	229	0	0	-0	138	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	20	-0	323	0	0	-0	185	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	20	-0	401	0	0	-0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	30	-0	223	0	0	-0	168	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	30	-0	328	0	0	-0	203	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	30	-0	229	0	0	-0	170	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	30	-0	323	0	0	-0	201	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	30	-0	401	0	0	-0	270	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	40	-0	376	0	0	-0	278	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	40	-0	538	0	0	-0	332	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	40	-0	385	0	0	-0	281	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	40	-0	529	0	0	-0	328	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	40	-0	664	0	0	-0	443	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	50	-0	376	0	0	-0	332	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	50	-0	538	0	0	-0	369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	50	-0	385	0	0	-0	334	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	50	-0	529	0	0	-0	367	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	50	-0	664	0	0	-0	510	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	60	-0	530	0	0	-0	464	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	60	-0	741	0	0	-0	378	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	60	-0	544	0	0	-0	468	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	60	-0	728	0	0	-0	387	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
2	60	-0	924	0	0	-0	661	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	70	-0	530	0	0	-0	531	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	70	-0	741	0	0	-0	378	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	70	-0	544	0	0	-0	522	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	70	-0	728	0	0	-0	387	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--

2	70	-0	924	0	0	-0	661	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	687	0	0	-0	531	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	80	-0	937	0	0	-0	378	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1I	80	-0	705	0	0	-0	522	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	80	-0	919	0	0	-0	387	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	80	-0	1180	0	0	-0	661	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	90	-0	687	0	0	-0	531	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	90	-0	937	0	0	-0	378	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1I	90	-0	705	0	0	-0	522	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	90	-0	919	0	0	-0	387	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	90	-0	1180	0	0	-0	661	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	100	-0	687	0	0	-0	531	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	100	-0	937	0	0	-0	378	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1I	100	-0	705	0	0	-0	522	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	100	-0	919	0	0	-0	387	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	100	-0	1180	0	0	-0	661	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 10 NI 7 NF 8 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-1009	-0	0	-0	687	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-732	-0	0	-0	228	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-1009	-0	0	-0	613	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-733	-0	0	-0	301	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.09	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1267	-0	0	-0	665	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	38	-0	-1009	-0	0	0	687	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1B	38	-0	-732	-0	0	0	-445	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1I	38	-0	-1009	-0	0	0	613	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1J	38	-0	-733	-0	0	0	-411	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
2	38	-0	-1267	-0	0	-0	665	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	77	-0	-1009	-0	0	0	-369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1B	77	-0	-732	-0	0	0	-580	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1I	77	-0	-1009	-0	0	0	-306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1J	77	-0	-733	-0	0	0	-651	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	--
2	77	-0	-1267	-0	0	0	-691	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	115	-0	-452	-0	0	0	-369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	115	-0	-231	-0	0	0	-580	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	115	-0	-432	-0	0	0	-306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	115	-0	-251	-0	0	0	-643	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	115	-0	-497	-0	0	0	-691	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	154	-0	-452	-0	0	0	-369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	154	-0	-231	-0	0	0	-580	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	154	-0	-432	-0	0	0	-306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	154	-0	-251	-0	0	0	-651	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	154	-0	-497	-0	0	0	-691	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	192	-0	-8	0	0	0	-364	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	192	-0	212	0	0	0	-580	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	192	-0	-23	0	0	0	-306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1J	192	-0	228	0	0	0	-651	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	192	-0	149	0	0	0	-691	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	231	-0	387	0	0	0	-369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	231	-0	770	0	0	0	-580	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	231	-0	182	0	0	0	-306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	231	-0	974	0	0	0	-651	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	231	-0	844	0	0	0	-691	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	269	-0	387	0	0	0	-369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	269	-0	770	0	0	0	-521	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	269	-0	182	0	0	0	-306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--

1J	269	-0	974	0	0	0	-600	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	269	-0	844	0	0	0	-679	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	307	-0	855	0	0	-0	610	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	307	-0	1511	0	0	-0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1I	307	-0	358	0	0	-0	453	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	307	-0	2008	0	0	-0	1289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.04	0.24	0.00	0.00	--
2	307	-0	1727	0	0	-0	946	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.10	0.04	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	346	-0	855	0	0	-0	1190	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	346	-0	1511	0	0	-0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1I	346	-0	358	0	0	0	1224	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	346	-0	2008	0	0	0	-651	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.04	0.24	0.00	0.00	--
2	346	-0	1727	0	0	-0	1399	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.04	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	384	-0	855	0	0	-0	1337	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	384	-0	1511	0	0	-0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1I	384	-0	358	0	0	-0	1813	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.20	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	384	-0	2008	0	0	-0	103	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.04	0.24	0.00	0.00	--
2	384	-0	1727	0	0	-0	1399	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.04	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 11 NI 8 NF 9 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-1510	-0	0	-0	1336	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-854	-0	0	-0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-2007	-0	0	-0	1813	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.20	0.04	0.24	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-357	-0	0	-0	102	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1724	-0	0	-0	1398	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	39	-0	-1510	-0	0	-0	1336	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1B	39	-0	-854	-0	0	-0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	39	-0	-2007	-0	0	0	1813	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.20	0.04	0.24	0.00	0.00	--
1J	39	-0	-357	-0	0	0	-218	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	39	-0	-1724	-0	0	-0	1398	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.03	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	77	-0	-1510	-0	0	0	936	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.03	0.18	0.00	0.00	--
1B	77	-0	-854	-0	0	0	-516	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	77	-0	-2007	-0	0	0	1281	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.04	0.24	0.00	0.00	--
1J	77	-0	-357	-0	0	0	-358	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	77	-0	-1724	-0	0	-0	939	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.10	0.03	0.20	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	116	-0	-766	-0	0	0	-446	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	116	-0	-386	-0	0	0	-414	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	116	-0	-969	-0	0	0	-493	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	116	-0	-183	-0	0	0	-335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	116	-0	-840	-0	0	0	-684	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	155	-0	-766	-0	0	0	-446	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	155	-0	-386	-0	0	0	-584	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	155	-0	-969	-0	0	0	-493	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	155	-0	-183	-0	0	0	-585	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	155	-0	-840	-0	0	0	-697	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	193	-0	-210	0	0	0	-446	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	193	-0	8	0	0	0	-519	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	193	-0	-225	0	0	0	-418	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	193	-0	23	0	0	0	-586	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	--
2	193	-0	-148	-0	0	0	-697	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	232	-0	232	0	0	0	-446	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	232	-0	451	0	0	0	-584	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	232	-0	252	0	0	0	-429	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	232	-0	432	0	0	0	-656	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	232	-0	498	0	0	0	-697	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	270	-0	232	0	0	0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	270	-0	451	0	0	0	-584	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	--

1I	270	-0	252	0	0	0	-300	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	270	-0	432	0	0	0	-656	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	270	-0	498	0	0	0	-697	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	309	-0	735	0	0	0	-422	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1B	309	-0	1011	0	0	0	-584	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1I	309	-0	736	0	0	0	-416	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	309	-0	1010	0	0	0	-656	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--
2	309	-0	1271	0	0	0	-697	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	348	-0	735	0	0	0	691	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1B	348	-0	1011	0	0	0	-584	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1I	348	-0	736	0	0	0	620	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	348	-0	1010	0	0	0	-554	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.12	0.00	0.00	--
2	348	-0	1271	0	0	-0	669	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	386	-0	735	0	0	-0	691	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1B	386	-0	1011	0	0	-0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.02	0.12	0.00	0.00	--
1I	386	-0	736	0	0	-0	620	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	386	-0	1010	0	0	-0	301	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.12	0.00	0.00	--
2	386	-0	1271	0	0	-0	670	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 12 NI 9 NF 286 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-942	-0	0	-0	534	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-693	-0	0	-0	382	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-923	-0	0	-0	524	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-712	-0	0	-0	392	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1189	-0	0	-0	666	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	10	-0	-942	-0	0	-0	534	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1B	10	-0	-693	-0	0	-0	382	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	10	-0	-923	-0	0	-0	524	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	10	-0	-712	-0	0	-0	392	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	10	-0	-1189	-0	0	-0	666	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	20	-0	-942	-0	0	-0	534	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1B	20	-0	-693	-0	0	-0	382	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	20	-0	-923	-0	0	-0	524	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	20	-0	-712	-0	0	-0	392	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	20	-0	-1189	-0	0	-0	666	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	30	-0	-745	-0	0	-0	534	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	30	-0	-536	-0	0	-0	382	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	30	-0	-731	-0	0	-0	524	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	30	-0	-550	-0	0	-0	392	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	30	-0	-931	-0	0	-0	666	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	40	-0	-745	-0	0	-0	534	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	40	-0	-536	-0	0	-0	382	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	40	-0	-731	-0	0	-0	524	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	40	-0	-550	-0	0	-0	392	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	40	-0	-931	-0	0	-0	666	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	50	-0	-541	-0	0	-0	416	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	50	-0	-380	-0	0	-0	290	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	50	-0	-531	-0	0	-0	409	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	50	-0	-389	-0	0	-0	298	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	50	-0	-669	-0	0	-0	514	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	60	-0	-541	-0	0	-0	362	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	60	-0	-380	-0	0	-0	252	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	60	-0	-531	-0	0	-0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	60	-0	-389	-0	0	-0	259	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	60	-0	-669	-0	0	-0	447	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	70	-0	-330	-0	0	-0	222	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--

1B	70	-0	-226	-0	0	-0	152	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	70	-0	-324	-0	0	-0	219	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	70	-0	-231	-0	0	-0	156	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	70	-0	-404	-0	0	-0	272	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	-330	-0	0	-0	190	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	80	-0	-226	-0	0	-0	129	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	80	-0	-324	-0	0	-0	186	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	80	-0	-231	-0	0	-0	132	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	80	-0	-404	-0	0	-0	232	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	90	-0	-112	-0	0	-0	68	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	90	-0	-75	-0	0	-0	45	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	90	-0	-111	-0	0	-0	67	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	90	-0	-76	-0	0	-0	46	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	90	-0	-136	-0	0	-0	82	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	100	-0	-112	-0	0	-0	-57	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	100	-0	-75	-0	0	-0	-38	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	100	-0	-111	-0	0	-0	-56	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	100	-0	-76	-0	0	-0	-39	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	100	-0	-136	-0	0	0	-69	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_104_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 13 NI 8 NF 290 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-400	0	0	-0	-608	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-379	0	0	-0	-749	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-416	0	0	-0	-448	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-363	0	0	-0	-909	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	0	-0	-566	0	0	-0	-995	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.10	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	40	-0	-400	0	0	-0	-740	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	40	-0	-379	0	0	-0	-876	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	40	-0	-416	0	0	-0	-601	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	40	-0	-363	0	0	-0	-1049	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	40	-0	-566	0	0	-0	-1166	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	81	-0	-400	0	0	-0	-740	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	81	-0	-379	0	0	-0	-876	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	81	-0	-416	0	0	-0	-662	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	81	-0	-363	0	0	-0	-1049	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	81	-0	-566	0	0	-0	-1166	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.12	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	121	-0	-31	0	0	-0	-740	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	121	-0	79	0	0	-0	-876	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	121	-0	-150	0	0	-0	-662	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	121	-0	197	0	0	-0	-1049	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	121	-0	37	-0	0	-0	-1166	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.12	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	162	-0	313	-0	0	-0	-740	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	162	-0	358	-0	0	-0	-876	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	162	-0	273	-0	0	-0	-662	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	162	-0	398	-0	0	-0	-1049	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	162	-0	492	-0	0	-0	-1166	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	202	-0	313	-0	0	-0	-740	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	202	-0	358	-0	0	-0	-852	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	202	-0	273	-0	0	-0	-662	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	202	-0	398	-0	0	-0	-934	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	202	-0	492	-0	0	-0	-1166	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.12	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	242	-0	677	-0	0	-0	-740	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	242	-0	874	-0	0	-0	-876	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	242	-0	464	-0	0	-0	-662	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	242	-0	1087	-0	0	-0	-1049	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	--
2	242	-0	1136	-0	0	-0	-1166	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	283	-0	677	-0	0	-0	-473	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	283	-0	874	-0	0	-0	-697	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	283	-0	464	-0	0	-0	-237	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	283	-0	1087	-0	0	-0	-934	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	--
2	283	-0	1136	-0	0	-0	-856	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.09	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	323	-0	1202	-0	0	0	831	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1B	323	-0	1774	-0	0	0	917	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1I	323	-0	572	-0	0	0	725	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	323	-0	2404	-0	0	0	-1049	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.05	0.28	0.00	0.00	--
2	323	-0	2181	-0	0	0	1282	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.13	0.04	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	364	-0	1202	-0	0	0	1547	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1B	364	-0	1774	-0	0	0	991	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1I	364	-0	572	-0	0	0	1696	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.18	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	364	-0	2404	-0	0	0	269	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.05	0.28	0.00	0.00	--
2	364	-0	2181	-0	0	0	1940	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.04	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	404	-0	1202	-0	0	0	1655	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.18	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1B	404	-0	1774	-0	0	0	991	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1I	404	-0	572	-0	0	0	2377	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.26	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	404	-0	2404	-0	0	0	269	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.05	0.28	0.00	0.00	--
2	404	-0	2181	-0	0	0	1940	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.04	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_104_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 16 NI 290 NF 5 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	-1858	0	0	0	1669	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.18	0.04	0.22	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-1194	0	0	0	985	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-2587	0	0	0	2414	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.26	0.05	0.30	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-465	0	0	0	240	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	0	-0	-2236	0	0	0	1947	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	40	-0	-1858	0	0	0	1669	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.18	0.04	0.22	0.00	0.00	--
1B	40	-0	-1194	0	0	0	985	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1I	40	-0	-2587	0	0	0	2414	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.26	0.05	0.30	0.00	0.00	--
1J	40	-0	-465	0	0	0	240	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	40	-0	-2236	0	0	0	1947	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.20	0.05	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	81	-0	-1858	0	0	0	1111	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.04	0.22	0.00	0.00	--
1B	81	-0	-1194	0	0	0	624	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1I	81	-0	-2587	0	0	0	1635	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.18	0.05	0.30	0.00	0.00	--
1J	81	-0	-465	0	0	0	-372	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	81	-0	-2236	0	0	0	1272	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.13	0.05	0.26	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	121	-0	-863	0	0	-0	-535	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	121	-0	-559	0	0	-0	-485	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	121	-0	-1193	0	0	-0	-641	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1J	121	-0	-229	0	0	-0	-343	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	121	-0	-1042	0	0	-0	-776	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	162	-0	-863	0	0	-0	-535	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	162	-0	-559	0	0	-0	-614	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	162	-0	-1193	0	0	-0	-641	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1J	162	-0	-229	0	0	-0	-757	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	162	-0	-1042	0	0	-0	-776	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	202	-0	-108	0	0	-0	-489	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	202	-0	-16	0	0	-0	-583	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	202	-0	-200	0	0	-0	-390	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	202	-0	76	0	0	-0	-759	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	202	-0	-91	0	0	-0	-776	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	242	-0	534	-0	0	-0	-535	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	242	-0	574	-0	0	-0	-614	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	242	-0	534	-0	0	-0	-530	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	242	-0	575	-0	0	-0	-800	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	242	-0	810	-0	0	-0	-776	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.09	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	283	-0	534	-0	0	-0	-491	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	283	-0	574	-0	0	-0	-614	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	283	-0	534	-0	0	-0	-312	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	283	-0	575	-0	0	-0	-800	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	283	-0	810	-0	0	-0	-776	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.09	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	323	-0	1242	-0	0	0	632	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	323	-0	1332	-0	0	0	-614	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	--
1I	323	-0	1225	-0	0	0	797	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1J	323	-0	1349	-0	0	0	-800	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	--
2	323	-0	1881	-0	0	-0	-776	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.04	0.22	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	364	-0	1242	-0	0	0	1054	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	364	-0	1332	-0	0	0	861	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	--
1I	364	-0	1225	-0	0	0	1181	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1J	364	-0	1349	-0	0	0	734	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	--
2	364	-0	1881	-0	0	0	1399	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.04	0.22	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	404	-0	1242	-0	0	0	1054	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1B	404	-0	1332	-0	0	0	862	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.16	0.00	0.00	--
1I	404	-0	1225	-0	0	0	1181	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.02	0.14	0.00	0.00	--
1J	404	-0	1349	-0	0	0	735	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	--
2	404	-0	1881	-0	0	0	1399	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.14	0.04	0.22	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_104_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 14 NI 5 NF 289 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-1334	0	0	0	1078	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-1262	0	0	0	882	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-1344	0	0	0	1233	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-1252	0	0	0	727	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1897	0	0	0	1431	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	39	-0	-1334	0	0	0	1078	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.03	0.16	0.00	0.00	--
1B	39	-0	-1262	0	0	0	882	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	39	-0	-1344	0	0	0	1233	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.03	0.16	0.00	0.00	--
1J	39	-0	-1252	0	0	0	727	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	--
2	39	-0	-1897	0	0	0	1431	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.15	0.04	0.22	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	79	-0	-1334	0	0	0	720	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	--
1B	79	-0	-1262	0	0	0	-577	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.03	0.15	0.00	0.00	--
1I	79	-0	-1344	0	0	0	915	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.03	0.16	0.00	0.00	--
1J	79	-0	-1252	0	0	0	-766	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.03	0.15	0.00	0.00	--
2	79	-0	-1897	0	0	-0	-720	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.04	0.22	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	118	-0	-582	0	0	-0	-406	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	118	-0	-558	0	0	-0	-577	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	118	-0	-577	0	0	0	300	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	118	-0	-563	0	0	0	-766	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	118	-0	-833	0	0	-0	-720	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	158	-0	-582	0	0	-0	-406	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	158	-0	-558	0	0	-0	-577	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	158	-0	-577	0	0	-0	-306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	158	-0	-563	0	0	-0	-766	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	158	-0	-833	0	0	-0	-720	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.10	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	197	-0	-4	0	0	-0	-406	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	197	-0	99	0	0	-0	-577	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	197	-0	-113	0	0	-0	-306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	197	-0	209	0	0	-0	-766	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	197	-0	70	-0	0	-0	-720	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	236	-0	523	-0	0	-0	-406	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	236	-0	843	-0	0	-0	-577	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	236	-0	175	-0	0	-0	-306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	236	-0	1191	-0	0	-0	-766	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--
2	236	-0	1001	-0	0	-0	-720	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	276	-0	523	-0	0	-0	-406	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	276	-0	843	-0	0	-0	-577	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	276	-0	175	-0	0	-0	-306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	276	-0	1191	-0	0	-0	-736	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--
2	276	-0	1001	-0	0	-0	-720	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	315	-0	1116	-0	0	0	730	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1B	315	-0	1792	-0	0	0	882	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1I	315	-0	374	-0	0	0	527	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	315	-0	2534	-0	0	0	1620	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.05	0.30	0.00	0.00	--
2	315	-0	2131	-0	0	0	1203	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.12	0.04	0.25	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	355	-0	1116	-0	0	0	1436	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.15	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1B	355	-0	1792	-0	0	0	882	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1I	355	-0	374	-0	0	0	1525	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.16	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	355	-0	2534	-0	0	0	-766	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.05	0.30	0.00	0.00	--
2	355	-0	2131	-0	0	0	1804	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	394	-0	1116	-0	0	0	1578	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1B	394	-0	1792	-0	0	0	882	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.04	0.21	0.00	0.00	--
1I	394	-0	374	-0	0	0	2334	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.25	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	394	-0	2534	-0	0	0	125	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.05	0.30	0.00	0.00	--
2	394	-0	2131	-0	0	0	1804	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_104_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 15 NI 289 NF 2 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-1717	0	0	0	1568	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.03	0.20	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-1143	0	0	0	898	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-2347	0	0	0	2295	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.25	0.05	0.27	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-513	0	0	0	171	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	0	-0	-2095	0	0	0	1807	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	39	-0	-1717	0	0	0	1568	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.17	0.03	0.20	0.00	0.00	--
1B	39	-0	-1143	0	0	0	898	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1I	39	-0	-2347	0	0	0	2295	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.25	0.05	0.27	0.00	0.00	--
1J	39	-0	-513	0	0	0	-292	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	39	-0	-2095	0	0	0	1807	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.18	0.04	0.25	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	79	-0	-1717	0	0	0	1085	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.03	0.20	0.00	0.00	--
1B	79	-0	-1143	0	0	0	-583	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1I	79	-0	-2347	0	0	0	1634	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.18	0.05	0.27	0.00	0.00	--
1J	79	-0	-513	0	0	0	-495	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	79	-0	-2095	0	0	0	1216	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.12	0.04	0.25	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	118	-0	-862	0	0	-0	-559	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	118	-0	-659	0	0	-0	-600	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	118	-0	-1082	0	0	0	569	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1J	118	-0	-439	0	0	0	-632	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	118	-0	-1114	0	0	-0	-847	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.09	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	158	-0	-862	0	0	-0	-710	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	158	-0	-659	0	0	-0	-847	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	158	-0	-1082	0	0	-0	-626	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.13	0.00	0.00	--
1J	158	-0	-439	0	0	-0	-807	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	158	-0	-1114	0	0	-0	-1121	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.11	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	197	-0	-350	0	0	-0	-710	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	197	-0	-314	0	0	-0	-824	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	197	-0	-383	0	0	-0	-626	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	197	-0	-281	0	0	-0	-878	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	197	-0	-486	0	0	-0	-1121	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.11	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	236	-0	-350	0	0	-0	-710	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	236	-0	-314	0	0	-0	-847	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	236	-0	-383	0	0	-0	-626	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	236	-0	-281	0	0	-0	-1021	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	236	-0	-486	0	0	-0	-1121	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.11	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	276	-0	-64	0	0	-0	-710	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	276	-0	40	0	0	-0	-845	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	276	-0	-175	0	0	-0	-626	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	276	-0	151	0	0	-0	-1021	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	276	-0	-19	0	0	-0	-1121	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.11	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	315	-0	391	-0	0	-0	-710	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	315	-0	424	-0	0	-0	-847	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	315	-0	377	-0	0	-0	-626	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	315	-0	438	-0	0	-0	-1021	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	315	-0	592	-0	0	-0	-1121	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.11	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	355	-0	391	-0	0	-0	-710	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	355	-0	424	-0	0	-0	-847	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	355	-0	377	-0	0	-0	-547	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	355	-0	438	-0	0	-0	-1021	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.11	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	355	-0	592	-0	0	-0	-1121	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.11	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	394	-0	391	-0	0	-0	-567	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	394	-0	424	-0	0	-0	-734	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.08	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	394	-0	377	-0	0	-0	-394	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	394	-0	438	-0	0	-0	-907	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.10	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	394	-0	592	-0	0	-0	-954	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.10	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

STAMPA SINTETICA (stampa degli elementi con massimo IR a presso-tenso-flessione (Fx, M), IR bielle (taglio))

FONDAZIONI

Gruppo	El.	NC	x	Fx, M	Bielle	Note
			--	-----	------	
			cm	IR	IR	
1	16	1I	0	0.26	--	
1	8	2	0	--	0.07	

VERIFICA FONDAZIONI SLU

Lavoro: **STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE DI FONDAZIONE** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella fondazioni**
Descrizione: **FONDAZIONI**
Spunt. I **50.0** cm Spunt. J **50.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm² Condizioni ambientali: **Ordinaria**
Copriferro: **5.0** cm
Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 1 NI 285 NF 1 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm
3	0	-0	97	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
4	0	-0	91	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	89	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	10	-0	97	0	0	-0	10	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
4	10	-0	91	0	0	-0	9	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.03	0.3	0.00
5	10	-0	89	0	0	-0	9	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.03	0.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	20	-0	290	0	0	-0	19	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.6	0.00
4	20	-0	271	0	0	-0	18	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.5	0.00
5	20	-0	264	0	0	-0	18	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	30	-0	290	0	0	-0	48	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.4	0.00
4	30	-0	271	0	0	-0	45	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.17	1.3	0.00
5	30	-0	264	0	0	-0	44	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.17	1.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	40	-0	480	0	0	-0	77	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.30	2.2	0.00
4	40	-0	450	0	0	-0	72	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.28	2.1	0.00
5	40	-0	438	0	0	-0	71	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.27	2.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	50	-0	480	0	0	-0	125	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.6	0.00
4	50	-0	450	0	0	-0	117	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.4	0.00
5	50	-0	438	0	0	-0	114	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.44	3.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	60	-0	668	0	0	-0	173	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.66	5.0	0.00
4	60	-0	626	0	0	-0	162	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.62	4.7	0.00
5	60	-0	609	0	0	-0	158	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.60	4.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	70	-0	668	0	0	-0	240	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.92	7.0	0.00
4	70	-0	626	0	0	-0	225	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.86	6.5	0.00
5	70	-0	609	0	0	-0	219	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.84	6.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	80	-0	854	0	0	-0	307	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.17	8.9	0.00
4	80	-0	800	0	0	-0	288	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.10	8.4	0.00
5	80	-0	779	0	0	-0	280	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.07	8.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	90	-0	854	0	0	-0	392	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.50	11.4	0.00
4	90	-0	800	0	0	-0	368	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.40	10.7	0.00
5	90	-0	779	0	0	-0	358	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.37	10.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	100	-0	854	0	0	-0	478	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.82	13.9	0.00
4	100	-0	800	0	0	-0	448	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.71	13.0	0.00
5	100	-0	779	0	0	-0	436	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.66	12.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 2 NI 1 NF 2 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm
3	0	-0	-924	-0	0	-0	480	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.83	14.0	0.00
4	0	-0	-866	-0	0	-0	450	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.72	13.1	0.00
5	0	-0	-842	-0	0	-0	438	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.67	12.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	38	-0	-924	-0	0	-0	125	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.6	0.00
4	38	-0	-866	-0	0	-0	117	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.4	0.00
5	38	-0	-842	-0	0	-0	114	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.44	3.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	77	-0	-924	-0	0	0	-230	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.88	6.7	0.00
4	77	-0	-866	-0	0	0	-215	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.82	6.3	0.00
5	77	-0	-842	-0	0	0	-209	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.80	6.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	115	-0	-363	-0	0	0	-370	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.41	10.8	0.00
4	115	-0	-340	-0	0	0	-346	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.32	10.1	0.00
5	115	-0	-331	-0	0	0	-336	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.28	9.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	154	-0	-363	-0	0	0	-509	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.94	14.8	0.00
4	154	-0	-340	-0	0	0	-477	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.82	13.9	0.00
5	154	-0	-331	-0	0	0	-464	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.77	13.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	192	-0	113	0	0	0	-466	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.78	13.5	0.00
4	192	-0	106	0	0	0	-436	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.66	12.7	0.00
5	192	-0	103	0	0	0	-424	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.62	12.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	231	-0	630	0	0	0	-422	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.61	12.3	0.00
4	231	-0	590	0	0	0	-395	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.51	11.5	0.00
5	231	-0	573	0	0	0	-385	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.47	11.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	269	-0	630	0	0	0	-180	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.69	5.2	0.00
4	269	-0	590	0	0	0	-169	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.64	4.9	0.00
5	269	-0	573	0	0	0	-164	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.63	4.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	307	-0	1292	0	0	-0	62	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.24	1.8	0.00
4	307	-0	1208	0	0	-0	58	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.22	1.7	0.00
5	307	-0	1174	0	0	-0	56	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.21	1.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	346	-0	1292	0	0	-0	559	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.13	16.2	0.00
4	346	-0	1208	0	0	-0	522	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.99	15.2	0.00
5	346	-0	1174	0	0	-0	507	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.94	14.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	384	-0	1292	0	0	-0	1055	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.03	30.7	0.00
4	384	-0	1208	0	0	-0	986	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.76	28.7	0.00
5	384	-0	1174	0	0	-0	958	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.66	27.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 3 NI 2 NF 3 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm
3	0	-0	-1290	-0	0	-0	1054	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.02	30.7	0.00
4	0	-0	-1206	-0	0	-0	985	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.76	28.7	0.00
5	0	-0	-1172	-0	0	-0	958	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.66	27.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	39	-0	-1290	-0	0	-0	556	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.12	16.2	0.00
4	39	-0	-1206	-0	0	-0	519	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.98	15.1	0.00
5	39	-0	-1172	-0	0	-0	505	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.93	14.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	77	-0	-1290	-0	0	-0	58	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.22	1.7	0.00

4	77	-0	-1206	-0	0	-0	53	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.20	1.6	0.00
5	77	-0	-1172	-0	0	-0	52	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.20	1.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	116	-0	-627	-0	0	0	-185	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.70	5.4	0.00
4	116	-0	-586	-0	0	0	-173	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.66	5.0	0.00
5	116	-0	-570	-0	0	0	-169	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.64	4.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	155	-0	-627	-0	0	0	-427	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.63	12.4	0.00
4	155	-0	-586	-0	0	0	-400	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.53	11.6	0.00
5	155	-0	-570	-0	0	0	-389	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.48	11.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	193	-0	-111	-0	0	0	-470	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.79	13.7	0.00
4	193	-0	-104	-0	0	0	-440	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.68	12.8	0.00
5	193	-0	-101	-0	0	0	-428	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.63	12.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	232	-0	363	0	0	0	-513	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.96	14.9	0.00
4	232	-0	340	0	0	0	-480	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.83	14.0	0.00
5	232	-0	331	0	0	0	-467	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.78	13.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	270	-0	363	0	0	0	-373	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.42	10.8	0.00
4	270	-0	340	0	0	0	-349	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.33	10.1	0.00
5	270	-0	331	0	0	0	-339	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.29	9.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	309	-0	926	0	0	0	-232	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.89	6.8	0.00
4	309	-0	867	0	0	0	-217	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.83	6.3	0.00
5	309	-0	844	0	0	0	-211	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.81	6.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	348	-0	926	0	0	-0	125	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.6	0.00
4	348	-0	867	0	0	-0	118	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.4	0.00
5	348	-0	844	0	0	-0	114	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.44	3.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	386	-0	926	0	0	-0	483	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.84	14.0	0.00
4	386	-0	867	0	0	-0	452	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.73	13.2	0.00
5	386	-0	844	0	0	-0	440	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.68	12.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 4 NI 3 NF 288 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-858	-0	0	-0	480	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.83	14.0	0.00
4	0	-0	-804	-0	0	-0	450	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.72	13.1	0.00
5	0	-0	-782	-0	0	-0	438	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.67	12.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	10	-0	-858	-0	0	-0	394	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.51	11.5	0.00
4	10	-0	-804	-0	0	-0	370	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.41	10.8	0.00
5	10	-0	-782	-0	0	-0	360	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.37	10.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	20	-0	-858	-0	0	-0	309	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.18	9.0	0.00
4	20	-0	-804	-0	0	-0	289	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.10	8.4	0.00
5	20	-0	-782	-0	0	-0	282	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.07	8.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	30	-0	-672	-0	0	-0	242	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.92	7.0	0.00
4	30	-0	-630	-0	0	-0	226	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.86	6.6	0.00
5	30	-0	-612	-0	0	-0	220	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.84	6.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	40	-0	-672	-0	0	-0	174	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.67	5.1	0.00
4	40	-0	-630	-0	0	-0	163	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.62	4.8	0.00
5	40	-0	-612	-0	0	-0	159	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.61	4.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	50	-0	-483	-0	0	-0	126	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.7	0.00
4	50	-0	-452	-0	0	-0	118	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.4	0.00
5	50	-0	-440	-0	0	-0	115	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.44	3.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	60	-0	-483	-0	0	-0	78	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.30	2.3	0.00
4	60	-0	-452	-0	0	-0	73	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.28	2.1	0.00
5	60	-0	-440	-0	0	-0	71	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.27	2.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	70	-0	-291	-0	0	-0	49	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.19	1.4	0.00
4	70	-0	-273	-0	0	-0	46	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.17	1.3	0.00
5	70	-0	-266	-0	0	-0	44	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.17	1.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	80	-0	-291	-0	0	-0	20	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.6	0.00
4	80	-0	-273	-0	0	-0	18	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.5	0.00
5	80	-0	-266	-0	0	-0	18	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	90	-0	-98	-0	0	-0	10	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
4	90	-0	-92	-0	0	-0	9	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
5	90	-0	-89	-0	0	-0	9	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.03	0.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	100	-0	-98	-0	0	-0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
4	100	-0	-92	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
5	100	-0	-89	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 5 NI 284 NF 4 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	309	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
4	0	-0	288	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	280	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	10	-0	309	0	0	-0	31	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.12	0.9	0.00
4	10	-0	288	0	0	-0	29	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.11	0.8	0.00
5	10	-0	280	0	0	-0	28	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.11	0.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	20	-0	912	0	0	-0	62	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.24	1.8	0.00
4	20	-0	851	0	0	-0	58	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.22	1.7	0.00
5	20	-0	827	0	0	-0	56	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.21	1.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	30	-0	912	0	0	-0	153	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.58	4.4	0.00
4	30	-0	851	0	0	-0	143	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.54	4.2	0.00
5	30	-0	827	0	0	-0	139	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.53	4.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	40	-0	1500	0	0	-0	244	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.93	7.1	0.00
4	40	-0	1400	0	0	-0	228	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.87	6.6	0.00
5	40	-0	1360	0	0	-0	221	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.84	6.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	50	-0	1500	0	0	-0	394	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.50	11.5	0.00
4	50	-0	1400	0	0	-0	368	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.40	10.7	0.00
5	50	-0	1360	0	0	-0	357	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.36	10.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	60	-0	2073	0	0	-0	544	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.08	15.8	0.00
4	60	-0	1935	0	0	-0	508	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.94	14.8	0.00
5	60	-0	1880	0	0	-0	493	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.88	14.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	70	-0	2073	0	0	-0	751	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.87	21.9	0.00
4	70	-0	1935	0	0	-0	701	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.68	20.4	0.00
5	70	-0	1880	0	0	-0	681	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.60	19.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	80	-0	2630	0	0	-0	959	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.66	27.9	0.00
4	80	-0	2455	0	0	-0	895	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.42	26.0	0.00
5	80	-0	2385	0	0	-0	869	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.32	25.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	90	-0	2630	0	0	-0	1222	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.66	35.5	0.00

4	90	-0	2455	0	0	-0	1140	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.35	33.2	0.00
5	90	-0	2385	0	0	-0	1108	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.23	32.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	100	-0	2630	0	0	-0	1485	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.67	43.2	0.00
4	100	-0	2455	0	0	-0	1386	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.29	40.3	0.00
5	100	-0	2385	0	0	-0	1346	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.14	39.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 6 NI 4 NF 5 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-2426	-0	0	-0	1515	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.78	44.1	0.00
4	0	-0	-2265	-0	0	-0	1415	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.40	41.2	0.00
5	0	-0	-2201	-0	0	-0	1374	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.25	40.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	38	-0	-2426	-0	0	-0	583	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.23	17.0	0.00
4	38	-0	-2265	-0	0	-0	545	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.08	15.8	0.00
5	38	-0	-2201	-0	0	-0	528	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.02	15.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	77	-0	-2426	-0	0	0	-349	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.33	10.2	0.00
4	77	-0	-2265	-0	0	0	-326	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.24	9.5	0.00
5	77	-0	-2201	-0	0	0	-317	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.21	9.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	115	-0	-926	-0	0	0	-705	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.69	20.5	0.00
4	115	-0	-864	-0	0	0	-658	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.51	19.1	0.00
5	115	-0	-840	-0	0	0	-639	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.44	18.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	154	-0	-926	-0	0	0	-1061	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.05	30.9	0.00
4	154	-0	-864	-0	0	0	-990	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.78	28.8	0.00
5	154	-0	-840	-0	0	0	-962	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.67	28.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	192	-0	84	0	0	0	-1029	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.93	29.9	0.00
4	192	-0	78	0	0	0	-960	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.67	27.9	0.00
5	192	-0	76	0	0	0	-933	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.56	27.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	231	-0	866	0	0	0	-996	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.80	29.0	0.00
4	231	-0	809	0	0	0	-930	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.55	27.1	0.00
5	231	-0	786	0	0	0	-904	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.45	26.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	269	-0	866	0	0	0	-664	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.53	19.3	0.00
4	269	-0	809	0	0	0	-619	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.36	18.0	0.00
5	269	-0	786	0	0	0	-602	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.30	17.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	307	-0	1670	0	0	0	-331	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.26	9.6	0.00
4	307	-0	1559	0	0	0	-309	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.18	9.0	0.00
5	307	-0	1515	0	0	0	-300	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.14	8.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	346	-0	1670	0	0	-0	311	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.19	9.0	0.00
4	346	-0	1559	0	0	-0	290	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.11	8.4	0.00
5	346	-0	1515	0	0	-0	282	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.08	8.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	384	-0	1670	0	0	-0	952	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.64	27.7	0.00
4	384	-0	1559	0	0	-0	889	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.39	25.9	0.00
5	384	-0	1515	0	0	-0	864	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.30	25.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 7 NI 5 NF 6 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm

3	0	-0	-1663	-0	0	-0	942	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.60	27.4	0.00
4	0	-0	-1553	-0	0	-0	880	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.36	25.6	0.00
5	0	-0	-1509	-0	0	-0	855	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.26	24.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	39	-0	-1663	-0	0	-0	300	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.15	8.7	0.00
4	39	-0	-1553	-0	0	-0	280	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.07	8.1	0.00
5	39	-0	-1509	-0	0	-0	272	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.04	7.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	77	-0	-1663	-0	0	0	-342	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.31	10.0	0.00
4	77	-0	-1553	-0	0	0	-320	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.22	9.3	0.00
5	77	-0	-1509	-0	0	0	-311	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.19	9.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	116	-0	-862	-0	0	0	-675	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.58	19.6	0.00
4	116	-0	-805	-0	0	0	-631	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.41	18.3	0.00
5	116	-0	-782	-0	0	0	-613	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.34	17.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	155	-0	-862	-0	0	0	-1008	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.85	29.3	0.00
4	155	-0	-805	-0	0	0	-942	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.59	27.4	0.00
5	155	-0	-782	-0	0	0	-915	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.49	26.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	193	-0	-86	-0	0	0	-1041	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.98	30.3	0.00
4	193	-0	-81	-0	0	0	-973	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.71	28.3	0.00
5	193	-0	-78	-0	0	0	-945	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.61	27.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	232	-0	921	0	0	0	-1075	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.10	31.3	0.00
4	232	-0	860	0	0	0	-1004	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.83	29.2	0.00
5	232	-0	835	0	0	0	-975	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.72	28.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	270	-0	921	0	0	0	-719	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.75	20.9	0.00
4	270	-0	860	0	0	0	-672	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.56	19.5	0.00
5	270	-0	835	0	0	0	-653	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.49	19.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	309	-0	2430	0	0	0	-364	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.39	10.6	0.00
4	309	-0	2269	0	0	0	-340	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.30	9.9	0.00
5	309	-0	2204	0	0	0	-330	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.26	9.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	348	-0	2430	0	0	-0	575	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.20	16.7	0.00
4	348	-0	2269	0	0	-0	537	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.05	15.6	0.00
5	348	-0	2204	0	0	-0	522	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.99	15.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	386	-0	2430	0	0	-0	1514	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.78	44.0	0.00
4	386	-0	2269	0	0	-0	1413	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.40	41.1	0.00
5	386	-0	2204	0	0	-0	1373	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.24	39.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 8 NI 6 NF 287 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-2653	-0	0	-0	1498	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.72	43.6	0.00
4	0	-0	-2477	-0	0	-0	1399	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.34	40.7	0.00
5	0	-0	-2406	-0	0	-0	1359	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.19	39.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	10	-0	-2653	-0	0	-0	1233	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.71	35.9	0.00
4	10	-0	-2477	-0	0	-0	1151	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.40	33.5	0.00
5	10	-0	-2406	-0	0	-0	1118	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.27	32.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	20	-0	-2653	-0	0	-0	968	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.69	28.1	0.00
4	20	-0	-2477	-0	0	-0	904	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.45	26.3	0.00
5	20	-0	-2406	-0	0	-0	878	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.35	25.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	30	-0	-2092	-0	0	-0	759	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.90	22.1	0.00
4	30	-0	-1953	-0	0	-0	708	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.70	20.6	0.00

5	30	-0	-1898	-0	0	-0	688	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.63	20.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	40	-0	-2092	-0	0	-0	549	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.10	16.0	0.00
4	40	-0	-1953	-0	0	-0	513	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.96	14.9	0.00
5	40	-0	-1898	-0	0	-0	498	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.90	14.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	50	-0	-1514	-0	0	-0	398	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.52	11.6	0.00
4	50	-0	-1413	-0	0	-0	371	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.42	10.8	0.00
5	50	-0	-1373	-0	0	-0	361	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.38	10.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	60	-0	-1514	-0	0	-0	246	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.94	7.2	0.00
4	60	-0	-1413	-0	0	-0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.88	6.7	0.00
5	60	-0	-1373	-0	0	-0	224	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.85	6.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	70	-0	-920	-0	0	-0	154	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.59	4.5	0.00
4	70	-0	-859	-0	0	-0	144	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.55	4.2	0.00
5	70	-0	-835	-0	0	-0	140	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.53	4.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	80	-0	-920	-0	0	-0	62	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.24	1.8	0.00
4	80	-0	-859	-0	0	-0	58	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.22	1.7	0.00
5	80	-0	-835	-0	0	-0	57	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.22	1.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	90	-0	-312	-0	0	-0	31	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.12	0.9	0.00
4	90	-0	-291	-0	0	-0	29	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.11	0.8	0.00
5	90	-0	-283	-0	0	-0	28	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.11	0.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	100	-0	-312	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
4	100	-0	-291	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
5	100	-0	-283	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 9 NI 283 NF 7 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	102	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
4	0	-0	95	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	93	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	10	-0	102	0	0	-0	10	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
4	10	-0	95	0	0	-0	10	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
5	10	-0	93	0	0	-0	9	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	20	-0	302	0	0	-0	20	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.08	0.6	0.00
4	20	-0	283	0	0	-0	19	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.6	0.00
5	20	-0	276	0	0	-0	19	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	30	-0	302	0	0	-0	51	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.19	1.5	0.00
4	30	-0	283	0	0	-0	47	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.4	0.00
5	30	-0	276	0	0	-0	46	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	40	-0	501	0	0	-0	81	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.31	2.3	0.00
4	40	-0	469	0	0	-0	76	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.29	2.2	0.00
5	40	-0	457	0	0	-0	74	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.28	2.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	50	-0	501	0	0	-0	131	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.50	3.8	0.00
4	50	-0	469	0	0	-0	123	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00
5	50	-0	457	0	0	-0	119	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.46	3.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	60	-0	697	0	0	-0	181	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.69	5.3	0.00
4	60	-0	653	0	0	-0	170	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.65	4.9	0.00
5	60	-0	636	0	0	-0	165	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.63	4.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	70	-0	697	0	0	-0	251	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.96	7.3	0.00
4	70	-0	653	0	0	-0	235	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.90	6.8	0.00
5	70	-0	636	0	0	-0	229	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.87	6.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	80	-0	891	0	0	-0	320	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.22	9.3	0.00
4	80	-0	834	0	0	-0	300	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.15	8.7	0.00
5	80	-0	812	0	0	-0	292	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.12	8.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	90	-0	891	0	0	-0	409	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.56	11.9	0.00
4	90	-0	834	0	0	-0	384	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.46	11.2	0.00
5	90	-0	812	0	0	-0	373	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.43	10.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	100	-0	891	0	0	-0	499	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.90	14.5	0.00
4	100	-0	834	0	0	-0	467	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.78	13.6	0.00
5	100	-0	812	0	0	-0	454	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.74	13.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 10 NI 7 NF 8 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-956	-0	0	-0	502	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.91	14.6	0.00
4	0	-0	-895	-0	0	-0	470	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.79	13.7	0.00
5	0	-0	-871	-0	0	-0	457	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.75	13.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	38	-0	-956	-0	0	-0	134	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.51	3.9	0.00
4	38	-0	-895	-0	0	-0	126	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.7	0.00
5	38	-0	-871	-0	0	-0	123	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	77	-0	-956	-0	0	0	-233	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.89	6.8	0.00
4	77	-0	-895	-0	0	0	-218	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.83	6.3	0.00
5	77	-0	-871	-0	0	0	-212	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.81	6.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	115	-0	-375	-0	0	0	-377	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.44	11.0	0.00
4	115	-0	-351	-0	0	0	-353	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.35	10.3	0.00
5	115	-0	-342	-0	0	0	-343	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.31	10.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	154	-0	-375	-0	0	0	-521	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.99	15.2	0.00
4	154	-0	-351	-0	0	0	-488	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.86	14.2	0.00
5	154	-0	-342	-0	0	0	-474	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.81	13.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	192	-0	113	0	0	0	-478	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.82	13.9	0.00
4	192	-0	105	0	0	0	-447	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.71	13.0	0.00
5	192	-0	102	0	0	0	-435	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.66	12.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	231	-0	636	0	0	0	-435	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.66	12.6	0.00
4	231	-0	595	0	0	0	-407	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.55	11.8	0.00
5	231	-0	578	0	0	0	-396	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.51	11.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	269	-0	636	0	0	0	-190	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.73	5.5	0.00
4	269	-0	595	0	0	0	-178	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.68	5.2	0.00
5	269	-0	578	0	0	0	-173	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.66	5.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	307	-0	1302	0	0	-0	54	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.21	1.6	0.00
4	307	-0	1217	0	0	-0	50	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.19	1.5	0.00
5	307	-0	1183	0	0	-0	49	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.19	1.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	346	-0	1302	0	0	-0	555	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.12	16.1	0.00
4	346	-0	1217	0	0	-0	518	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.98	15.1	0.00
5	346	-0	1183	0	0	-0	503	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.92	14.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	384	-0	1302	0	0	-0	1055	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.03	30.7	0.00
4	384	-0	1217	0	0	-0	986	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.76	28.7	0.00

5	384	-0	1183	0	0	-0	958	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.66	27.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 11 NI 8 NF 9 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm²			daN/cm²	mm
3	0	-0	-1300	-0	0	-0	1054	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.02	30.7	0.00
4	0	-0	-1216	-0	0	-0	985	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.76	28.7	0.00
5	0	-0	-1182	-0	0	-0	958	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.66	27.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	39	-0	-1300	-0	0	-0	552	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.11	16.0	0.00
4	39	-0	-1216	-0	0	-0	515	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.97	15.0	0.00
5	39	-0	-1182	-0	0	-0	501	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.91	14.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	77	-0	-1300	-0	0	-0	50	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.19	1.4	0.00
4	77	-0	-1216	-0	0	-0	46	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.3	0.00
5	77	-0	-1182	-0	0	-0	44	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.17	1.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	116	-0	-633	-0	0	0	-195	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.74	5.7	0.00
4	116	-0	-592	-0	0	0	-183	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.70	5.3	0.00
5	116	-0	-576	-0	0	0	-178	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.68	5.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	155	-0	-633	-0	0	0	-440	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.68	12.8	0.00
4	155	-0	-592	-0	0	0	-412	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.57	12.0	0.00
5	155	-0	-576	-0	0	0	-400	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.53	11.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	193	-0	-111	-0	0	0	-483	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.84	14.0	0.00
4	193	-0	-104	-0	0	0	-452	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.72	13.1	0.00
5	193	-0	-101	-0	0	0	-439	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.68	12.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	232	-0	375	0	0	0	-526	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.01	15.3	0.00
4	232	-0	351	0	0	0	-492	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.88	14.3	0.00
5	232	-0	342	0	0	0	-478	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.83	13.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	270	-0	375	0	0	0	-381	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.45	11.1	0.00
4	270	-0	351	0	0	0	-356	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.36	10.4	0.00
5	270	-0	342	0	0	0	-346	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.32	10.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	309	-0	959	0	0	0	-236	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.90	6.9	0.00
4	309	-0	898	0	0	0	-220	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.84	6.4	0.00
5	309	-0	873	0	0	0	-214	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.82	6.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	348	-0	959	0	0	-0	135	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.51	3.9	0.00
4	348	-0	898	0	0	-0	126	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.7	0.00
5	348	-0	873	0	0	-0	123	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	386	-0	959	0	0	-0	505	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.93	14.7	0.00
4	386	-0	898	0	0	-0	473	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.81	13.8	0.00
5	386	-0	873	0	0	-0	460	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.76	13.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_103_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 12 NI 9 NF 286 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm²			daN/cm²	mm
3	0	-0	-897	-0	0	-0	502	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.92	14.6	0.00
4	0	-0	-840	-0	0	-0	471	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.80	13.7	0.00
5	0	-0	-818	-0	0	-0	458	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.75	13.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	10	-0	-897	-0	0	-0	413	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.58	12.0	0.00
4	10	-0	-840	-0	0	-0	387	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.48	11.2	0.00
5	10	-0	-818	-0	0	-0	376	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.44	10.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	20	-0	-897	-0	0	-0	323	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.23	9.4	0.00
4	20	-0	-840	-0	0	-0	303	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.16	8.8	0.00
5	20	-0	-818	-0	0	-0	294	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.12	8.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	30	-0	-702	-0	0	-0	253	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.96	7.3	0.00
4	30	-0	-658	-0	0	-0	237	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.90	6.9	0.00
5	30	-0	-640	-0	0	-0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.88	6.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	40	-0	-702	-0	0	-0	182	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.70	5.3	0.00
4	40	-0	-658	-0	0	-0	171	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.65	5.0	0.00
5	40	-0	-640	-0	0	-0	166	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.63	4.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	50	-0	-505	-0	0	-0	132	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.50	3.8	0.00
4	50	-0	-473	-0	0	-0	124	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00
5	50	-0	-460	-0	0	-0	120	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.46	3.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	60	-0	-505	-0	0	-0	82	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.31	2.4	0.00
4	60	-0	-473	-0	0	-0	76	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.29	2.2	0.00
5	60	-0	-460	-0	0	-0	74	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.28	2.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	70	-0	-305	-0	0	-0	51	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.19	1.5	0.00
4	70	-0	-286	-0	0	-0	48	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.4	0.00
5	70	-0	-278	-0	0	-0	46	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	80	-0	-305	-0	0	-0	20	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.08	0.6	0.00
4	80	-0	-286	-0	0	-0	19	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.6	0.00
5	80	-0	-278	-0	0	-0	19	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	90	-0	-102	-0	0	-0	10	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
4	90	-0	-96	-0	0	-0	10	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
5	90	-0	-93	-0	0	-0	9	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	100	-0	-102	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
4	100	-0	-96	-0	0	-0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
5	100	-0	-93	-0	0	-0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_104_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 13 NI 8 NF 290 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	--													--
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-427	0	0	-0	-534	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.04	15.5	0.00
4	0	-0	-400	0	0	-0	-496	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.90	14.4	0.00
5	0	-0	-390	0	0	-0	-482	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.84	14.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	40	-0	-427	0	0	-0	-706	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.70	20.5	0.00
4	40	-0	-400	0	0	-0	-658	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.51	19.1	0.00
5	40	-0	-390	0	0	-0	-639	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.44	18.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	81	-0	-427	0	0	-0	-879	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.36	25.6	0.00
4	81	-0	-400	0	0	-0	-820	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.13	23.8	0.00
5	81	-0	-390	0	0	-0	-796	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.04	23.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	121	-0	27	-0	0	-0	-868	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.31	25.2	0.00
4	121	-0	25	-0	0	-0	-810	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.09	23.6	0.00
5	121	-0	24	-0	0	-0	-787	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.00	22.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	162	-0	371	-0	0	-0	-857	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.27	24.9	0.00
4	162	-0	346	-0	0	-0	-800	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.05	23.3	0.00
5	162	-0	336	-0	0	-0	-777	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.97	22.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	202	-0	371	-0	0	-0	-707	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.70	20.6	0.00
4	202	-0	346	-0	0	-0	-660	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.52	19.2	0.00
5	202	-0	336	-0	0	-0	-641	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.45	18.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	242	-0	856	-0	0	-0	-558	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.13	16.2	0.00
4	242	-0	798	-0	0	-0	-521	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.99	15.1	0.00
5	242	-0	775	-0	0	-0	-506	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.93	14.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	283	-0	856	-0	0	-0	-212	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.81	6.2	0.00
4	283	-0	798	-0	0	-0	-198	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.76	5.8	0.00
5	283	-0	775	-0	0	-0	-193	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.74	5.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	323	-0	1644	-0	0	0	134	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.51	3.9	0.00
4	323	-0	1533	-0	0	0	124	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.6	0.00
5	323	-0	1488	-0	0	0	121	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.46	3.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	364	-0	1644	-0	0	0	798	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.05	23.2	0.00
4	364	-0	1533	-0	0	0	744	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.84	21.6	0.00
5	364	-0	1488	-0	0	0	722	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.76	21.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	404	-0	1644	-0	0	0	1462	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.58	42.5	0.00
4	404	-0	1533	-0	0	0	1363	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.20	39.6	0.00
5	404	-0	1488	-0	0	0	1323	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.05	38.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_104_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 16 NI 290 NF 5 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-1685	0	0	0	1467	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.60	42.7	0.00
4	0	-0	-1571	0	0	0	1367	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.22	39.8	0.00
5	0	-0	-1526	0	0	0	1327	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.07	38.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	40	-0	-1685	0	0	0	786	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.00	22.9	0.00
4	40	-0	-1571	0	0	0	732	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.80	21.3	0.00
5	40	-0	-1526	0	0	0	711	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.71	20.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	81	-0	-1685	0	0	0	106	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.40	3.1	0.00
4	81	-0	-1571	0	0	0	98	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.37	2.8	0.00
5	81	-0	-1526	0	0	0	95	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.36	2.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	121	-0	-785	0	0	-0	-212	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.81	6.2	0.00
4	121	-0	-732	0	0	-0	-198	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.76	5.8	0.00
5	121	-0	-711	0	0	-0	-192	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.73	5.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	162	-0	-785	0	0	-0	-529	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.02	15.4	0.00
4	162	-0	-732	0	0	-0	-494	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.89	14.4	0.00
5	162	-0	-711	0	0	-0	-480	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.83	14.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	202	-0	-69	0	0	-0	-557	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.13	16.2	0.00
4	202	-0	-64	0	0	-0	-520	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.98	15.1	0.00
5	202	-0	-62	0	0	-0	-505	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.93	14.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	242	-0	611	-0	0	-0	-585	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.23	17.0	0.00
4	242	-0	570	-0	0	-0	-546	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.08	15.9	0.00
5	242	-0	554	-0	0	-0	-530	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.02	15.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	283	-0	611	-0	0	-0	-338	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.29	9.8	0.00
4	283	-0	570	-0	0	-0	-315	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.20	9.2	0.00
5	283	-0	554	-0	0	-0	-306	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.17	8.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	323	-0	1418	-0	0	-0	-91	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.35	2.7	0.00
4	323	-0	1324	-0	0	-0	-85	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.32	2.5	0.00
5	323	-0	1287	-0	0	-0	-82	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.31	2.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	364	-0	1418	-0	0	0	482	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.84	14.0	0.00
4	364	-0	1324	-0	0	0	450	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.72	13.1	0.00
5	364	-0	1287	-0	0	0	438	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.67	12.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	404	-0	1418	-0	0	0	1055	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.03	30.7	0.00
4	404	-0	1324	-0	0	0	985	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.76	28.7	0.00
5	404	-0	1287	-0	0	0	958	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.66	27.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_104_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 14 NI 5 NF 289 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-1430	0	0	0	1079	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.12	31.4	0.00
4	0	-0	-1336	0	0	0	1008	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.85	29.3	0.00
5	0	-0	-1298	0	0	0	980	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.74	28.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	39	-0	-1430	0	0	0	515	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.97	15.0	0.00
4	39	-0	-1336	0	0	0	482	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.84	14.0	0.00
5	39	-0	-1298	0	0	0	468	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.79	13.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	79	-0	-1430	0	0	-0	-48	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.4	0.00
4	79	-0	-1336	0	0	-0	-45	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.17	1.3	0.00
5	79	-0	-1298	0	0	-0	-43	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.16	1.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	118	-0	-628	0	0	-0	-295	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.13	8.6	0.00
4	118	-0	-586	0	0	-0	-275	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.05	8.0	0.00
5	118	-0	-570	0	0	-0	-267	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.02	7.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	158	-0	-628	0	0	-0	-543	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.07	15.8	0.00
4	158	-0	-586	0	0	-0	-506	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.93	14.7	0.00
5	158	-0	-570	0	0	-0	-492	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.88	14.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	197	-0	53	-0	0	-0	-522	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.99	15.2	0.00
4	197	-0	49	-0	0	-0	-487	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.86	14.2	0.00
5	197	-0	48	-0	0	-0	-473	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.81	13.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	236	-0	754	-0	0	-0	-501	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.91	14.6	0.00
4	236	-0	703	-0	0	-0	-468	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.79	13.6	0.00
5	236	-0	683	-0	0	-0	-454	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.73	13.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	276	-0	754	-0	0	-0	-204	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.78	5.9	0.00
4	276	-0	703	-0	0	-0	-191	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.73	5.5	0.00
5	276	-0	683	-0	0	-0	-185	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.71	5.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	315	-0	1606	-0	0	0	93	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.36	2.7	0.00
4	315	-0	1497	-0	0	0	87	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.33	2.5	0.00
5	315	-0	1454	-0	0	0	84	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.32	2.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	355	-0	1606	-0	0	0	726	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.77	21.1	0.00
4	355	-0	1497	-0	0	0	677	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.58	19.7	0.00
5	355	-0	1454	-0	0	0	657	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.51	19.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	394	-0	1606	-0	0	0	1359	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.19	39.5	0.00
4	394	-0	1497	-0	0	0	1267	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.84	36.8	0.00
5	394	-0	1454	-0	0	0	1230	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.70	35.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_104_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 15 NI 289 NF 2 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-1579	0	0	0	1362	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.20	39.6	0.00
4	0	-0	-1473	0	0	0	1270	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.85	36.9	0.00
5	0	-0	-1430	0	0	0	1233	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.71	35.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	39	-0	-1579	0	0	0	740	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.82	21.5	0.00
4	39	-0	-1473	0	0	0	689	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.63	20.1	0.00
5	39	-0	-1430	0	0	0	669	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.56	19.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	79	-0	-1579	0	0	0	117	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.4	0.00
4	79	-0	-1473	0	0	0	109	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00
5	79	-0	-1430	0	0	0	106	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.40	3.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	118	-0	-840	0	0	-0	-214	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.82	6.2	0.00
4	118	-0	-783	0	0	-0	-200	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.76	5.8	0.00
5	118	-0	-761	0	0	-0	-194	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.74	5.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	158	-0	-840	0	0	-0	-545	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.08	15.8	0.00
4	158	-0	-783	0	0	-0	-509	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.94	14.8	0.00
5	158	-0	-761	0	0	-0	-494	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.89	14.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	197	-0	-367	0	0	-0	-689	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.63	20.0	0.00
4	197	-0	-342	0	0	-0	-643	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.46	18.7	0.00
5	197	-0	-332	0	0	-0	-625	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.39	18.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	236	-0	-367	0	0	-0	-834	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.18	24.2	0.00
4	236	-0	-342	0	0	-0	-778	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.97	22.6	0.00
5	236	-0	-332	0	0	-0	-756	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.89	22.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	276	-0	-14	0	0	-0	-839	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.20	24.4	0.00
4	276	-0	-13	0	0	-0	-783	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.99	22.8	0.00
5	276	-0	-12	0	0	-0	-761	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.90	22.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	315	-0	447	-0	0	-0	-845	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.23	24.6	0.00
4	315	-0	418	-0	0	-0	-788	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.01	22.9	0.00
5	315	-0	407	-0	0	-0	-765	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.92	22.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	355	-0	447	-0	0	-0	-669	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.55	19.5	0.00
4	355	-0	418	-0	0	-0	-623	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.38	18.1	0.00
5	355	-0	407	-0	0	-0	-605	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.31	17.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	394	-0	447	-0	0	-0	-493	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.88	14.3	0.00
4	394	-0	418	-0	0	-0	-458	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.75	13.3	0.00
5	394	-0	407	-0	0	-0	-444	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.70	12.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														

VERIFICA ACIAIO EC3

Lavoro: **STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
Gruppo: **2** Descrizione: **SAETTE**
Tabella: **Tabella travi** Struttura: **Nuova**
Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 18 NF 23 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-176	-27	58	0	24	8	1	0.01	0.01	0.12	
1B	0	-176	24	58	0	24	-7	1	0.01	0.01	0.12	
1C	0	-176	-27	12	0	10	8	1	0.01	0.01	0.05	
1D	0	-176	24	12	0	10	-7	1	0.01	0.01	0.05	
1E	0	-165	-27	58	0	24	8	1	0.01	0.01	0.12	
1F	0	-165	24	58	0	24	-7	1	0.01	0.01	0.12	
1G	0	-165	-27	12	0	10	8	1	0.01	0.01	0.05	
1H	0	-165	24	12	0	10	-7	1	0.01	0.01	0.05	
1I	0	-175	-19	53	0	23	5	1	0.01	0.01	0.11	
1J	0	-175	15	53	0	23	-5	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-175	-19	17	0	12	5	1	0.00	0.01	0.06	
1L	0	-175	15	17	0	12	-5	1	0.00	0.01	0.06	
1M	0	-166	-19	53	0	23	5	1	0.01	0.01	0.11	
1N	0	-166	15	53	0	23	-5	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-166	-19	17	0	12	5	1	0.00	0.01	0.06	
1P	0	-166	15	17	0	12	-5	1	0.00	0.01	0.06	
2	0	-250	-3	51	0	26	1	1	0.01	0.02	0.12	
1A	21	-175	-27	58	0	12	2	1	0.01	0.01	0.06	
1B	21	-175	24	58	0	12	-2	1	0.01	0.01	0.06	
1C	21	-175	-27	12	0	8	2	1	0.01	0.01	0.04	
1D	21	-175	24	12	0	8	-2	1	0.01	0.01	0.04	
1E	21	-164	-27	58	0	12	2	1	0.01	0.01	0.06	
1F	21	-164	24	58	0	12	-2	1	0.01	0.01	0.06	
1G	21	-164	-27	12	0	8	2	1	0.01	0.01	0.04	
1H	21	-164	24	12	0	8	-2	1	0.01	0.01	0.04	
1I	21	-174	-19	53	0	12	2	1	0.01	0.01	0.06	
1J	21	-174	15	53	0	12	-1	1	0.01	0.01	0.06	
1K	21	-174	-19	17	0	8	2	1	0.00	0.01	0.04	
1L	21	-174	15	17	0	8	-1	1	0.00	0.01	0.04	
1M	21	-165	-19	53	0	12	2	1	0.01	0.01	0.06	
1N	21	-165	15	53	0	12	-1	1	0.01	0.01	0.06	
1O	21	-165	-19	17	0	8	2	1	0.00	0.01	0.04	
1P	21	-165	15	17	0	8	-1	1	0.00	0.01	0.04	
2	21	-249	-3	51	0	15	0	1	0.01	0.02	0.07	
1A	42	-174	-27	58	0	0	-3	1	0.01	0.01	0.02	
1B	42	-174	24	58	0	0	3	1	0.01	0.01	0.01	
1C	42	-174	-27	12	0	6	-3	1	0.01	0.01	0.03	
1D	42	-174	24	12	0	6	3	1	0.01	0.01	0.03	
1E	42	-163	-27	58	0	0	-3	1	0.01	0.01	0.02	
1F	42	-163	24	58	0	0	3	1	0.01	0.01	0.01	
1G	42	-163	-27	12	0	6	-3	1	0.01	0.01	0.03	
1H	42	-163	24	12	0	6	3	1	0.01	0.01	0.03	
1I	42	-173	-19	53	0	1	-2	1	0.01	0.01	0.01	
1J	42	-173	15	53	0	1	2	1	0.01	0.01	0.01	
1K	42	-173	-19	17	0	5	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1L	42	-173	15	17	0	5	2	1	0.00	0.01	0.02	
1M	42	-164	-19	53	0	1	-2	1	0.01	0.01	0.01	
1N	42	-164	15	53	0	1	2	1	0.01	0.01	0.01	
1O	42	-164	-19	17	0	5	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1P	42	-164	15	17	0	5	2	1	0.00	0.01	0.02	
2	42	-247	-3	51	0	4	-0	1	0.01	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-176	24	8	1	0.9703	0.9988	0.9966	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1B	-176	24	-7	1	0.9703	0.9988	0.9968	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1C	-176	10	8	1	0.9703	1.0015	0.9966	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1D	-176	10	-7	1	0.9703	1.0015	0.9968	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1E	-165	24	8	1	0.9703	0.9989	0.9968	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1F	-165	24	-7	1	0.9703	0.9989	0.9970	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1G	-165	10	8	1	0.9703	1.0014	0.9968	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1H	-165	10	-7	1	0.9703	1.0014	0.9970	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1I	-175	23	5	1	0.9703	0.9989	0.9965	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 28

1J	-175	23	-5	1	0.9703	0.9989	0.9969	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'=	28
1K	-175	12	5	1	0.9703	1.0010	0.9965	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'=	28
1L	-175	12	-5	1	0.9703	1.0010	0.9969	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'=	28
1M	-166	23	5	1	0.9703	0.9990	0.9967	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	28
1N	-166	23	-5	1	0.9703	0.9990	0.9970	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'=	28
1O	-166	12	5	1	0.9703	1.0009	0.9967	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'=	28
1P	-166	12	-5	1	0.9703	1.0009	0.9970	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'=	28
2	-250	26	1	1	0.9703	0.9995	0.9927	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'=	28

ASTA NUM. 2 NI 15 NF 22 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-505	-2	23	0	6	1	1	0.01	0.03	0.03	
1B	0	-505	17	23	0	6	-4	1	0.01	0.03	0.03	
1C	0	-505	-2	-13	0	-4	1	1	0.00	0.03	0.02	
1D	0	-505	17	-13	0	-4	-4	1	0.00	0.03	0.02	
1E	0	-449	-2	23	0	6	1	1	0.01	0.03	0.03	
1F	0	-449	17	23	0	6	-4	1	0.01	0.03	0.03	
1G	0	-449	-2	-13	0	-4	1	1	0.00	0.03	0.02	
1H	0	-449	17	-13	0	-4	-4	1	0.00	0.03	0.02	
1I	0	-490	4	19	0	5	-1	1	0.00	0.03	0.02	
1J	0	-490	10	19	0	5	-2	1	0.00	0.03	0.02	
1K	0	-490	4	-9	0	-3	-1	1	0.00	0.03	0.02	
1L	0	-490	10	-9	0	-3	-2	1	0.00	0.03	0.02	
1M	0	-464	4	19	0	5	-1	1	0.00	0.03	0.02	
1N	0	-464	10	19	0	5	-2	1	0.00	0.03	0.02	
1O	0	-464	4	-9	0	-3	-1	1	0.00	0.03	0.02	
1P	0	-464	10	-9	0	-3	-2	1	0.00	0.03	0.02	
2	0	-702	11	7	0	1	-3	1	0.00	0.05	0.01	
1A	21	-504	-2	23	0	1	0	1	0.01	0.03	0.01	
1B	21	-504	17	23	0	1	-0	1	0.01	0.03	0.01	
1C	21	-504	-2	-13	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.01	
1D	21	-504	17	-13	0	-2	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1E	21	-448	-2	23	0	1	0	1	0.01	0.03	0.01	
1F	21	-448	17	23	0	1	-0	1	0.01	0.03	0.01	
1G	21	-448	-2	-13	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.01	
1H	21	-448	17	-13	0	-2	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1I	21	-489	4	19	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1J	21	-489	10	19	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1K	21	-489	4	-9	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1L	21	-489	10	-9	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1M	21	-463	4	19	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1N	21	-463	10	19	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1O	21	-463	4	-9	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1P	21	-463	10	-9	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
2	21	-700	11	7	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1A	42	-503	-2	23	0	-3	-0	1	0.01	0.03	0.02	
1B	42	-503	17	23	0	-3	3	1	0.01	0.03	0.02	
1C	42	-503	-2	-13	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1D	42	-503	17	-13	0	1	3	1	0.00	0.03	0.02	
1E	42	-447	-2	23	0	-3	-0	1	0.01	0.03	0.02	
1F	42	-447	17	23	0	-3	3	1	0.01	0.03	0.02	
1G	42	-447	-2	-13	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1H	42	-447	17	-13	0	1	3	1	0.00	0.03	0.02	
1I	42	-488	4	19	0	-3	1	1	0.00	0.03	0.01	
1J	42	-488	10	19	0	-3	2	1	0.00	0.03	0.01	
1K	42	-488	4	-9	0	1	1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	42	-488	10	-9	0	1	2	1	0.00	0.03	0.01	
1M	42	-462	4	19	0	-3	1	1	0.00	0.03	0.01	
1N	42	-462	10	19	0	-3	2	1	0.00	0.03	0.01	
1O	42	-462	4	-9	0	1	1	1	0.00	0.03	0.00	
1P	42	-462	10	-9	0	1	2	1	0.00	0.03	0.01	
2	42	-699	11	7	0	-2	2	1	0.00	0.05	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-505	6	1	1	0.9703	0.9882	0.9831	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1B	-505	6	-4	1	0.9703	0.9882	0.9841	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 28
1C	-505	-4	1	1	0.9703	0.9924	0.9831	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1D	-505	-4	-4	1	0.9703	0.9924	0.9841	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1E	-449	6	1	1	0.9703	0.9895	0.9850	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1F	-449	6	-4	1	0.9703	0.9895	0.9858	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 28
1G	-449	-4	1	1	0.9703	0.9933	0.9850	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1H	-449	-4	-4	1	0.9703	0.9933	0.9858	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1I	-490	5	-1	1	0.9703	0.9882	0.9849	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1J	-490	5	-2	1	0.9703	0.9882	0.9846	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1K	-490	-3	-1	1	0.9703	0.9936	0.9849	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1L	-490	-3	-2	1	0.9703	0.9936	0.9846	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1M	-464	5	-1	1	0.9703	0.9888	0.9857	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1N	-464	5	-2	1	0.9703	0.9888	0.9854	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1O	-464	-3	-1	1	0.9703	0.9939	0.9857	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1P	-464	-3	-2	1	0.9703	0.9939	0.9854	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
2	-702	-2	-3	1	0.9703	0.9778	0.9781	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 3 NI 25 NF 24 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-60	-1	31	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-60	1	31	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	-60	-1	24	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-60	1	24	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-47	-1	31	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-47	1	31	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	-47	-1	24	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	-47	1	24	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-56	-0	29	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	-56	0	29	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-56	-0	26	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-56	0	26	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	-51	-0	29	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1N	0	-51	0	29	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	-51	-0	26	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03	
1P	0	-51	0	26	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	-80	-0	40	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1A	21	-59	-1	31	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	21	-59	1	31	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1C	21	-59	-1	24	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	21	-59	1	24	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1E	21	-46	-1	31	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1F	21	-46	1	31	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1G	21	-46	-1	24	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1H	21	-46	1	24	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1I	21	-55	-0	29	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1J	21	-55	0	29	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1K	21	-55	-0	26	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1L	21	-55	0	26	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1M	21	-51	-0	29	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1N	21	-51	0	29	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1O	21	-51	-0	26	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1P	21	-51	0	26	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
2	21	-78	-0	40	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	-58	-1	31	0	-7	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1B	42	-58	1	31	0	-7	0	1	0.01	0.00	0.03	
1C	42	-58	-1	24	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1D	42	-58	1	24	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1E	42	-45	-1	31	0	-7	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1F	42	-45	1	31	0	-7	0	1	0.01	0.00	0.03	
1G	42	-45	-1	24	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1H	42	-45	1	24	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1I	42	-54	-0	29	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1J	42	-54	0	29	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1K	42	-54	-0	26	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1L	42	-54	0	26	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1M	42	-50	-0	29	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1N	42	-50	0	29	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1O	42	-50	-0	26	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1P	42	-50	0	26	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
2	42	-77	-0	40	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-60	-7	-0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-60	-7	0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-60	-5	-0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1D	-60	-5	0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1E	-47	-7	-0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1F	-47	-7	0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1G	-47	-5	-0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1H	-47	-5	0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1I	-56	-6	-0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1J	-56	-6	0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1K	-56	-6	-0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1L	-56	-6	0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1M	-51	-6	-0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1N	-51	-6	0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1O	-51	-6	-0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1P	-51	-6	0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
2	-80	-9	0	1	0.9703	0.9972	1.0055	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 4 NI 26 NF 27 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-539	-1	-15	0	-3	0	1	0.00	0.04	0.01
1B	0	-539	1	-15	0	-3	-0	1	0.00	0.04	0.01
1C	0	-539	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.04	0.02
1D	0	-539	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.04	0.02
1E	0	-426	-1	-15	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.01
1F	0	-426	1	-15	0	-3	-0	1	0.00	0.03	0.01
1G	0	-426	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
1H	0	-426	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1I	0	-508	-0	-16	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.02
1J	0	-508	0	-16	0	-3	-0	1	0.00	0.03	0.02
1K	0	-508	-0	-19	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
1L	0	-508	0	-19	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1M	0	-458	-0	-16	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.02
1N	0	-458	0	-16	0	-3	-0	1	0.00	0.03	0.02
1O	0	-458	-0	-19	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
1P	0	-458	0	-19	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02
2	0	-710	-0	-26	0	-5	-0	1	0.01	0.05	0.03
1A	21	-538	-1	-15	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1B	21	-538	1	-15	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1C	21	-538	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1D	21	-538	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1E	21	-425	-1	-15	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1F	21	-425	1	-15	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1G	21	-425	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1H	21	-425	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1I	21	-507	-0	-16	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1J	21	-507	0	-16	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1K	21	-507	-0	-19	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1L	21	-507	0	-19	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1M	21	-457	-0	-16	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1N	21	-457	0	-16	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1O	21	-457	-0	-19	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1P	21	-457	0	-19	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
2	21	-709	-0	-26	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1A	42	-537	-1	-15	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.01
1B	42	-537	1	-15	0	3	0	1	0.00	0.03	0.01
1C	42	-537	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1D	42	-537	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02
1E	42	-424	-1	-15	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.01
1F	42	-424	1	-15	0	3	0	1	0.00	0.03	0.01
1G	42	-424	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1H	42	-424	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02
1I	42	-506	-0	-16	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.02
1J	42	-506	0	-16	0	3	0	1	0.00	0.03	0.02
1K	42	-506	-0	-19	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1L	42	-506	0	-19	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02
1M	42	-456	-0	-16	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.02
1N	42	-456	0	-16	0	3	0	1	0.00	0.03	0.02
1O	42	-456	-0	-19	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1P	42	-456	0	-19	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02
2	42	-708	-0	-26	0	5	-0	1	0.01	0.05	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-539	3	-0	1	0.9703	0.9809	0.9871	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1B	-539	3	0	1	0.9703	0.9809	0.9832	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1C	-539	4	-0	1	0.9703	0.9809	0.9871	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1D	-539	4	0	1	0.9703	0.9809	0.9832	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1E	-426	3	-0	1	0.9703	0.9849	0.9898	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1F	-426	3	0	1	0.9703	0.9849	0.9867	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1G	-426	4	-0	1	0.9703	0.9849	0.9898	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1H	-426	4	0	1	0.9703	0.9849	0.9867	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1I	-508	3	-0	1	0.9703	0.9820	0.9902	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1J	-508	3	-0	1	0.9703	0.9820	0.9821	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1K	-508	4	-0	1	0.9703	0.9820	0.9902	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1L	-508	4	-0	1	0.9703	0.9820	0.9821	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1M	-458	3	-0	1	0.9703	0.9838	0.9912	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1N	-458	3	-0	1	0.9703	0.9838	0.9839	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1O	-458	4	-0	1	0.9703	0.9838	0.9912	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1P	-458	4	-0	1	0.9703	0.9838	0.9839	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
2	-710	5	-0	1	0.9703	0.9748	1.0124	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 5 NI 28 NF 29 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-154	-1	-25	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1B	0	-154	1	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1C	0	-154	-1	-33	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1D	0	-154	1	-33	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1E	0	-116	-1	-25	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1F	0	-116	1	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1G	0	-116	-1	-33	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03	

1H	0	-116	1	-33	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03
1I	0	-149	-0	-27	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03
1J	0	-149	0	-27	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03
1K	0	-149	-0	-30	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03
1L	0	-149	0	-30	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03
1M	0	-121	-0	-27	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03
1N	0	-121	0	-27	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03
1O	0	-121	-0	-30	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03
1P	0	-121	0	-30	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03
2	0	-199	-0	-43	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04
1A	21	-153	-1	-25	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1B	21	-153	1	-25	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1C	21	-153	-1	-33	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1D	21	-153	1	-33	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1E	21	-115	-1	-25	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1F	21	-115	1	-25	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1G	21	-115	-1	-33	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1H	21	-115	1	-33	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1I	21	-148	-0	-27	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1J	21	-148	0	-27	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1K	21	-148	-0	-30	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1L	21	-148	0	-30	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1M	21	-120	-0	-27	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1N	21	-120	0	-27	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1O	21	-120	-0	-30	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1P	21	-120	0	-30	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
2	21	-198	-0	-43	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1A	42	-152	-1	-25	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.03
1B	42	-152	1	-25	0	5	0	1	0.01	0.01	0.03
1C	42	-152	-1	-33	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03
1D	42	-152	1	-33	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03
1E	42	-114	-1	-25	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.03
1F	42	-114	1	-25	0	5	0	1	0.01	0.01	0.03
1G	42	-114	-1	-33	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03
1H	42	-114	1	-33	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03
1I	42	-147	-0	-27	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03
1J	42	-147	0	-27	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03
1K	42	-147	-0	-30	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03
1L	42	-147	0	-30	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03
1M	42	-119	-0	-27	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03
1N	42	-119	0	-27	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03
1O	42	-119	-0	-30	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03
1P	42	-119	0	-30	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03
2	42	-197	-0	-43	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-154	5	-0	1	0.9703	0.9948	0.9973	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-154	5	0	1	0.9703	0.9948	0.9963	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-154	7	-0	1	0.9703	0.9947	0.9973	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1D	-154	7	0	1	0.9703	0.9947	0.9963	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1E	-116	5	-0	1	0.9703	0.9960	0.9980	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1F	-116	5	0	1	0.9703	0.9960	0.9972	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1G	-116	7	-0	1	0.9703	0.9960	0.9980	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1H	-116	7	0	1	0.9703	0.9960	0.9972	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-149	6	-0	1	0.9703	0.9949	0.9979	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1J	-149	6	0	1	0.9703	0.9949	0.9954	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1K	-149	7	-0	1	0.9703	0.9949	0.9979	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1L	-149	7	0	1	0.9703	0.9949	0.9954	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1M	-121	6	-0	1	0.9703	0.9959	0.9983	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1N	-121	6	0	1	0.9703	0.9959	0.9963	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1O	-121	7	-0	1	0.9703	0.9959	0.9983	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1P	-121	7	0	1	0.9703	0.9959	0.9963	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
2	-199	9	-0	1	0.9703	0.9932	1.0035	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 6 NI 30 NF 31 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	158	-1	-39	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1B	0	158	1	-39	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1C	0	158	-1	-51	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1D	0	158	1	-51	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
1E	0	243	-1	-39	0	-8	0	1	0.01	0.02	0.04	
1F	0	243	1	-39	0	-8	-0	1	0.01	0.02	0.04	
1G	0	243	-1	-51	0	-10	0	1	0.01	0.02	0.05	
1H	0	243	1	-51	0	-10	-0	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	180	-0	-43	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	180	0	-43	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	180	-0	-47	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1L	0	180	0	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
1M	0	221	-0	-43	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1N	0	221	0	-43	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	221	-0	-47	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05	

1P	0	221	0	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05
2	0	294	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.02	0.06
1A	21	159	-1	-39	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1B	21	159	1	-39	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1C	21	159	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1D	21	159	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1E	21	244	-1	-39	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00
1F	21	244	1	-39	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1G	21	244	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00
1H	21	244	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1I	21	181	-0	-43	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1J	21	181	0	-43	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1K	21	181	-0	-47	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1L	21	181	0	-47	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1M	21	222	-0	-43	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1N	21	222	0	-43	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1O	21	222	-0	-47	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1P	21	222	0	-47	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
2	21	295	0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00
1A	42	160	-1	-39	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04
1B	42	160	1	-39	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04
1C	42	160	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.01	0.05
1D	42	160	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.01	0.05
1E	42	245	-1	-39	0	8	-0	1	0.01	0.02	0.04
1F	42	245	1	-39	0	8	0	1	0.01	0.02	0.04
1G	42	245	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.02	0.05
1H	42	245	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.02	0.05
1I	42	182	-0	-43	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04
1J	42	182	0	-43	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04
1K	42	182	-0	-47	0	10	-0	1	0.01	0.01	0.05
1L	42	182	0	-47	0	10	0	1	0.01	0.01	0.05
1M	42	223	-0	-43	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04
1N	42	223	0	-43	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04
1O	42	223	-0	-47	0	10	-0	1	0.01	0.01	0.05
1P	42	223	0	-47	0	10	0	1	0.01	0.01	0.05
2	42	296	0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.02	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 7 NI 32 NF 33 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	453	-1	-51	0	-11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1B	0	453	1	-51	0	-11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1C	0	453	-1	-65	0	-14	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1D	0	453	1	-65	0	-14	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1E	0	611	-1	-51	0	-11	-0	1	0.01	0.04	0.05	
1F	0	611	1	-51	0	-11	-0	1	0.01	0.04	0.05	
1G	0	611	-1	-65	0	-14	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1H	0	611	1	-65	0	-14	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1I	0	502	-0	-56	0	-12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1J	0	502	1	-56	0	-12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1K	0	502	-0	-61	0	-13	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1L	0	502	1	-61	0	-13	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1M	0	563	-0	-56	0	-12	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1N	0	563	1	-56	0	-12	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1O	0	563	-0	-61	0	-13	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1P	0	563	1	-61	0	-13	-0	1	0.01	0.04	0.06	
2	0	781	0	-86	0	-18	-0	1	0.02	0.05	0.09	
1A	21	454	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1B	21	454	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1C	21	454	-1	-65	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1D	21	454	1	-65	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1E	21	612	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1F	21	612	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1G	21	612	-1	-65	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1H	21	612	1	-65	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1I	21	503	-0	-56	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1J	21	503	1	-56	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1K	21	503	-0	-61	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1L	21	503	1	-61	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1M	21	564	-0	-56	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1N	21	564	1	-56	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1O	21	564	-0	-61	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1P	21	564	1	-61	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
2	21	782	0	-86	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00	
1A	42	455	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1B	42	455	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.03	0.05	
1C	42	455	-1	-65	0	14	-0	1	0.01	0.03	0.07	
1D	42	455	1	-65	0	14	0	1	0.01	0.03	0.07	

1E	42	613	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1F	42	613	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05
1G	42	613	-1	-65	0	14	-0	1	0.01	0.04	0.07
1H	42	613	1	-65	0	14	0	1	0.01	0.04	0.07
1I	42	503	-0	-56	0	12	-0	1	0.01	0.03	0.06
1J	42	503	1	-56	0	12	0	1	0.01	0.03	0.06
1K	42	503	-0	-61	0	13	-0	1	0.01	0.03	0.06
1L	42	503	1	-61	0	13	0	1	0.01	0.03	0.06
1M	42	565	-0	-56	0	12	-0	1	0.01	0.04	0.06
1N	42	565	1	-56	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06
1O	42	565	-0	-61	0	13	-0	1	0.01	0.04	0.06
1P	42	565	1	-61	0	13	0	1	0.01	0.04	0.06
2	42	784	0	-86	0	18	0	1	0.02	0.05	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 8 NI 34 NF 35 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	795	0	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1B	0	795	2	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1C	0	795	0	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1D	0	795	2	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1E	0	1023	0	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1F	0	1023	2	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1G	0	1023	0	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1H	0	1023	2	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1I	0	865	1	-62	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1J	0	865	1	-62	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1K	0	865	1	-67	0	-14	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1L	0	865	1	-67	0	-14	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1M	0	953	1	-62	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1N	0	953	1	-62	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1O	0	953	1	-67	0	-14	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1P	0	953	1	-67	0	-14	-0	1	0.02	0.06	0.07	
2	0	1335	1	-95	0	-19	-0	1	0.02	0.09	0.09	
1A	21	796	0	-58	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1B	21	796	2	-58	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1C	21	796	0	-72	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00	
1D	21	796	2	-72	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00	
1E	21	1024	0	-58	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1F	21	1024	2	-58	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1G	21	1024	0	-72	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1H	21	1024	2	-72	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1I	21	866	1	-62	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1J	21	866	1	-62	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1K	21	866	1	-67	0	0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1L	21	866	1	-67	0	0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
1M	21	954	1	-62	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1N	21	954	1	-62	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1O	21	954	1	-67	0	0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1P	21	954	1	-67	0	0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
2	21	1336	1	-95	0	1	-0	1	0.02	0.09	0.00	
1A	42	797	0	-58	0	12	1	1	0.01	0.05	0.06	
1B	42	797	2	-58	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1C	42	797	0	-72	0	16	1	1	0.02	0.05	0.07	
1D	42	797	2	-72	0	16	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1E	42	1025	0	-58	0	12	1	1	0.01	0.07	0.06	
1F	42	1025	2	-58	0	12	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1G	42	1025	0	-72	0	16	1	1	0.02	0.07	0.07	
1H	42	1025	2	-72	0	16	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1I	42	867	1	-62	0	14	0	1	0.01	0.06	0.06	
1J	42	867	1	-62	0	14	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1K	42	867	1	-67	0	15	0	1	0.02	0.06	0.07	
1L	42	867	1	-67	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1M	42	955	1	-62	0	14	0	1	0.01	0.06	0.06	
1N	42	955	1	-62	0	14	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1O	42	955	1	-67	0	15	0	1	0.02	0.06	0.07	
1P	42	955	1	-67	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07	
2	42	1337	1	-95	0	21	0	1	0.02	0.09	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 9 NI 36 NF 37 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	912	1	-83	0	-19	1	1	0.02	0.06	0.09	
1B	0	912	5	-83	0	-19	-2	1	0.02	0.06	0.09	
1C	0	912	1	-103	0	-24	1	1	0.02	0.06	0.11	
1D	0	912	5	-103	0	-24	-2	1	0.02	0.06	0.11	
1E	0	1144	1	-83	0	-19	1	1	0.02	0.07	0.09	
1F	0	1144	5	-83	0	-19	-2	1	0.02	0.07	0.09	
1G	0	1144	1	-103	0	-24	1	1	0.02	0.07	0.11	
1H	0	1144	5	-103	0	-24	-2	1	0.02	0.07	0.11	
1I	0	980	2	-88	0	-20	0	1	0.02	0.06	0.10	
1J	0	980	4	-88	0	-20	-1	1	0.02	0.06	0.10	
1K	0	980	2	-97	0	-23	0	1	0.02	0.06	0.11	
1L	0	980	4	-97	0	-23	-1	1	0.02	0.06	0.11	
1M	0	1076	2	-88	0	-20	0	1	0.02	0.07	0.10	
1N	0	1076	4	-88	0	-20	-1	1	0.02	0.07	0.10	
1O	0	1076	2	-97	0	-23	0	1	0.02	0.07	0.11	
1P	0	1076	4	-97	0	-23	-1	1	0.02	0.07	0.11	
2	0	1509	4	-136	0	-31	-1	1	0.03	0.10	0.15	
1A	21	913	1	-83	0	-2	1	1	0.02	0.06	0.01	
1B	21	913	5	-83	0	-2	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1C	21	913	1	-103	0	-2	1	1	0.02	0.06	0.01	
1D	21	913	5	-103	0	-2	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1E	21	1145	1	-83	0	-2	1	1	0.02	0.07	0.01	
1F	21	1145	5	-83	0	-2	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1G	21	1145	1	-103	0	-2	1	1	0.02	0.07	0.01	
1H	21	1145	5	-103	0	-2	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1I	21	981	2	-88	0	-2	1	1	0.02	0.06	0.01	
1J	21	981	4	-88	0	-2	-0	1	0.02	0.06	0.01	
1K	21	981	2	-97	0	-2	1	1	0.02	0.06	0.01	
1L	21	981	4	-97	0	-2	-0	1	0.02	0.06	0.01	
1M	21	1077	2	-88	0	-2	1	1	0.02	0.07	0.01	
1N	21	1077	4	-88	0	-2	-0	1	0.02	0.07	0.01	
1O	21	1077	2	-97	0	-2	1	1	0.02	0.07	0.01	
1P	21	1077	4	-97	0	-2	-0	1	0.02	0.07	0.01	
2	21	1510	4	-136	0	-3	0	1	0.03	0.10	0.01	
1A	42	914	1	-83	0	16	1	1	0.02	0.06	0.08	
1B	42	914	5	-83	0	16	0	1	0.02	0.06	0.08	
1C	42	914	1	-103	0	20	1	1	0.02	0.06	0.09	
1D	42	914	5	-103	0	20	0	1	0.02	0.06	0.09	
1E	42	1146	1	-83	0	16	1	1	0.02	0.07	0.08	
1F	42	1146	5	-83	0	16	0	1	0.02	0.07	0.08	
1G	42	1146	1	-103	0	20	1	1	0.02	0.07	0.09	
1H	42	1146	5	-103	0	20	0	1	0.02	0.07	0.09	
1I	42	982	2	-88	0	17	1	1	0.02	0.06	0.08	
1J	42	982	4	-88	0	17	0	1	0.02	0.06	0.08	
1K	42	982	2	-97	0	18	1	1	0.02	0.06	0.09	
1L	42	982	4	-97	0	18	0	1	0.02	0.06	0.09	
1M	42	1078	2	-88	0	17	1	1	0.02	0.07	0.08	
1N	42	1078	4	-88	0	17	0	1	0.02	0.07	0.08	
1O	42	1078	2	-97	0	18	1	1	0.02	0.07	0.09	
1P	42	1078	4	-97	0	18	0	1	0.02	0.07	0.09	
2	42	1512	4	-136	0	26	1	1	0.03	0.10	0.12	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 10 NI 38 NF 39 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	658	-1	76	0	16	0	1	0.02	0.04	0.08	
1B	0	658	1	76	0	16	-0	1	0.02	0.04	0.08	
1C	0	658	-1	60	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06	
1D	0	658	1	60	0	12	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1E	0	849	-1	76	0	16	0	1	0.02	0.06	0.08	
1F	0	849	1	76	0	16	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1G	0	849	-1	60	0	12	0	1	0.01	0.06	0.06	
1H	0	849	1	60	0	12	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1I	0	717	-0	71	0	15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1J	0	717	0	71	0	15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1K	0	717	-0	65	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1L	0	717	0	65	0	13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1M	0	790	-0	71	0	15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1N	0	790	0	71	0	15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1O	0	790	-0	65	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1P	0	790	0	65	0	13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
2	0	1107	0	100	0	21	0	1	0.02	0.07	0.10	

1A	21	659	-1	76	0	-0	-0	1	0.02	0.04	0.00
1B	21	659	1	76	0	-0	0	1	0.02	0.04	0.00
1C	21	659	-1	60	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1D	21	659	1	60	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1E	21	850	-1	76	0	-0	-0	1	0.02	0.06	0.00
1F	21	850	1	76	0	-0	0	1	0.02	0.06	0.00
1G	21	850	-1	60	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00
1H	21	850	1	60	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00
1I	21	718	-0	71	0	-0	-0	1	0.02	0.05	0.00
1J	21	718	0	71	0	-0	0	1	0.02	0.05	0.00
1K	21	718	-0	65	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1L	21	718	0	65	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1M	21	791	-0	71	0	-0	-0	1	0.02	0.05	0.00
1N	21	791	0	71	0	-0	0	1	0.02	0.05	0.00
1O	21	791	-0	65	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1P	21	791	0	65	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
2	21	1108	0	100	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00
1A	42	660	-1	76	0	-16	-0	1	0.02	0.04	0.08
1B	42	660	1	76	0	-16	0	1	0.02	0.04	0.08
1C	42	660	-1	60	0	-13	-0	1	0.01	0.04	0.06
1D	42	660	1	60	0	-13	0	1	0.01	0.04	0.06
1E	42	851	-1	76	0	-16	-0	1	0.02	0.06	0.08
1F	42	851	1	76	0	-16	0	1	0.02	0.06	0.08
1G	42	851	-1	60	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06
1H	42	851	1	60	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06
1I	42	719	-0	71	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07
1J	42	719	0	71	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07
1K	42	719	-0	65	0	-14	-0	1	0.01	0.05	0.07
1L	42	719	0	65	0	-14	0	1	0.01	0.05	0.07
1M	42	792	-0	71	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07
1N	42	792	0	71	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07
1O	42	792	-0	65	0	-14	-0	1	0.01	0.05	0.07
1P	42	792	0	65	0	-14	0	1	0.01	0.05	0.07
2	42	1109	0	100	0	-21	0	1	0.02	0.07	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 11 NI 40 NF 41 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	974	-1	83	0	17	0	1	0.02	0.06	0.08	
1B	0	974	1	83	0	17	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1C	0	974	-1	65	0	13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1D	0	974	1	65	0	13	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1E	0	1254	-1	83	0	17	0	1	0.02	0.08	0.08	
1F	0	1254	1	83	0	17	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1G	0	1254	-1	65	0	13	0	1	0.01	0.08	0.06	
1H	0	1254	1	65	0	13	-0	1	0.01	0.08	0.06	
1I	0	1064	-0	77	0	16	0	1	0.02	0.07	0.08	
1J	0	1064	0	77	0	16	-0	1	0.02	0.07	0.08	
1K	0	1064	-0	71	0	15	0	1	0.02	0.07	0.07	
1L	0	1064	0	71	0	15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1M	0	1164	-0	77	0	16	0	1	0.02	0.08	0.08	
1N	0	1164	0	77	0	16	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1O	0	1164	-0	71	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1P	0	1164	0	71	0	15	-0	1	0.02	0.08	0.07	
2	0	1636	0	108	0	23	0	1	0.02	0.11	0.11	
1A	21	975	-1	83	0	-0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
1B	21	975	1	83	0	-0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1C	21	975	-1	65	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1D	21	975	1	65	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1E	21	1255	-1	83	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1F	21	1255	1	83	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1G	21	1255	-1	65	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1H	21	1255	1	65	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1I	21	1065	-0	77	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1J	21	1065	0	77	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1K	21	1065	-0	71	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1L	21	1065	0	71	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1M	21	1165	-0	77	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1N	21	1165	0	77	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1O	21	1165	-0	71	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1P	21	1165	0	71	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00	
2	21	1638	0	108	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00	
1A	42	976	-1	83	0	-18	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1B	42	976	1	83	0	-18	0	1	0.02	0.06	0.08	
1C	42	976	-1	65	0	-14	-0	1	0.01	0.06	0.07	
1D	42	976	1	65	0	-14	0	1	0.01	0.06	0.07	
1E	42	1256	-1	83	0	-18	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1F	42	1256	1	83	0	-18	0	1	0.02	0.08	0.08	
1G	42	1256	-1	65	0	-14	-0	1	0.01	0.08	0.07	

1H	42	1256	1	65	0	-14	0	1	0.01	0.08	0.07
1I	42	1066	-0	77	0	-16	-0	1	0.02	0.07	0.08
1J	42	1066	0	77	0	-16	0	1	0.02	0.07	0.08
1K	42	1066	-0	71	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1L	42	1066	0	71	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07
1M	42	1166	-0	77	0	-16	-0	1	0.02	0.08	0.08
1N	42	1166	0	77	0	-16	0	1	0.02	0.08	0.08
1O	42	1166	-0	71	0	-15	-0	1	0.02	0.08	0.07
1P	42	1166	0	71	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07
2	42	1639	0	108	0	-23	0	1	0.02	0.11	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 12 NI 42 NF 43 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1277	-1	90	0	19	0	1	0.02	0.08	0.09	
1B	0	1277	1	90	0	19	-0	1	0.02	0.08	0.09	
1C	0	1277	-1	72	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1D	0	1277	1	72	0	15	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1E	0	1629	-1	90	0	19	0	1	0.02	0.11	0.09	
1F	0	1629	1	90	0	19	-0	1	0.02	0.11	0.09	
1G	0	1629	-1	72	0	15	0	1	0.02	0.11	0.07	
1H	0	1629	1	72	0	15	-0	1	0.02	0.11	0.07	
1I	0	1393	-0	84	0	18	0	1	0.02	0.09	0.08	
1J	0	1393	0	84	0	18	0	1	0.02	0.09	0.08	
1K	0	1393	-0	78	0	16	0	1	0.02	0.09	0.08	
1L	0	1393	0	78	0	16	0	1	0.02	0.09	0.08	
1M	0	1513	-0	84	0	18	0	1	0.02	0.10	0.08	
1N	0	1513	0	84	0	18	0	1	0.02	0.10	0.08	
1O	0	1513	-0	78	0	16	0	1	0.02	0.10	0.08	
1P	0	1513	0	78	0	16	0	1	0.02	0.10	0.08	
2	0	2134	-0	119	0	25	0	1	0.03	0.14	0.12	
1A	21	1278	-1	90	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1B	21	1278	1	90	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1C	21	1278	-1	72	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1D	21	1278	1	72	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1E	21	1630	-1	90	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00	
1F	21	1630	1	90	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1G	21	1630	-1	72	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00	
1H	21	1630	1	72	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1I	21	1394	-0	84	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00	
1J	21	1394	0	84	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00	
1K	21	1394	-0	78	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00	
1L	21	1394	0	78	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00	
1M	21	1514	-0	84	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1N	21	1514	0	84	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1O	21	1514	-0	78	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1P	21	1514	0	78	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
2	21	2136	-0	119	0	-0	0	1	0.03	0.14	0.00	
1A	42	1279	-1	90	0	-19	0	1	0.02	0.08	0.09	
1B	42	1279	1	90	0	-19	-0	1	0.02	0.08	0.09	
1C	42	1279	-1	72	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1D	42	1279	1	72	0	-15	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1E	42	1631	-1	90	0	-19	0	1	0.02	0.11	0.09	
1F	42	1631	1	90	0	-19	-0	1	0.02	0.11	0.09	
1G	42	1631	-1	72	0	-15	0	1	0.02	0.11	0.07	
1H	42	1631	1	72	0	-15	-0	1	0.02	0.11	0.07	
1I	42	1395	-0	84	0	-18	0	1	0.02	0.09	0.09	
1J	42	1395	0	84	0	-18	-0	1	0.02	0.09	0.09	
1K	42	1395	-0	78	0	-16	0	1	0.02	0.09	0.08	
1L	42	1395	0	78	0	-16	-0	1	0.02	0.09	0.08	
1M	42	1515	-0	84	0	-18	0	1	0.02	0.10	0.09	
1N	42	1515	0	84	0	-18	-0	1	0.02	0.10	0.09	
1O	42	1515	-0	78	0	-16	0	1	0.02	0.10	0.08	
1P	42	1515	0	78	0	-16	-0	1	0.02	0.10	0.08	
2	42	2137	-0	119	0	-25	0	1	0.03	0.14	0.12	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 13 NI 44 NF 45 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	--										
	cm	daN			daN*m						
1A	0	1592	-1	95	0	20	0	1	0.02	0.10	0.10
1B	0	1592	1	95	0	20	-0	1	0.02	0.10	0.10
1C	0	1592	-1	76	0	16	0	1	0.02	0.10	0.08
1D	0	1592	1	76	0	16	-0	1	0.02	0.10	0.08
1E	0	1996	-1	95	0	20	0	1	0.02	0.13	0.10
1F	0	1996	1	95	0	20	-0	1	0.02	0.13	0.10
1G	0	1996	-1	76	0	16	0	1	0.02	0.13	0.08
1H	0	1996	1	76	0	16	-0	1	0.02	0.13	0.08
1I	0	1727	-0	89	0	19	0	1	0.02	0.11	0.09
1J	0	1727	0	89	0	19	-0	1	0.02	0.11	0.09
1K	0	1727	-0	82	0	17	0	1	0.02	0.11	0.08
1L	0	1727	0	82	0	17	-0	1	0.02	0.11	0.08
1M	0	1861	-0	89	0	19	0	1	0.02	0.12	0.09
1N	0	1861	0	89	0	19	-0	1	0.02	0.12	0.09
1O	0	1861	-0	82	0	17	0	1	0.02	0.12	0.08
1P	0	1861	0	82	0	17	-0	1	0.02	0.12	0.08
2	0	2636	-0	126	0	26	0	1	0.03	0.17	0.13
1A	21	1593	-1	95	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00
1B	21	1593	1	95	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1C	21	1593	-1	76	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00
1D	21	1593	1	76	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1E	21	1997	-1	95	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00
1F	21	1997	1	95	0	-0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1G	21	1997	-1	76	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00
1H	21	1997	1	76	0	-0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1I	21	1728	-0	89	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00
1J	21	1728	0	89	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1K	21	1728	-0	82	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00
1L	21	1728	0	82	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1M	21	1862	-0	89	0	-0	0	1	0.02	0.12	0.00
1N	21	1862	0	89	0	-0	-0	1	0.02	0.12	0.00
1O	21	1862	-0	82	0	-0	0	1	0.02	0.12	0.00
1P	21	1862	0	82	0	-0	-0	1	0.02	0.12	0.00
2	21	2638	-0	126	0	-0	0	1	0.03	0.17	0.00
1A	42	1594	-1	95	0	-20	0	1	0.02	0.10	0.10
1B	42	1594	1	95	0	-20	-0	1	0.02	0.10	0.10
1C	42	1594	-1	76	0	-16	0	1	0.02	0.10	0.08
1D	42	1594	1	76	0	-16	-0	1	0.02	0.10	0.08
1E	42	1998	-1	95	0	-20	0	1	0.02	0.13	0.10
1F	42	1998	1	95	0	-20	-0	1	0.02	0.13	0.10
1G	42	1998	-1	76	0	-16	0	1	0.02	0.13	0.08
1H	42	1998	1	76	0	-16	-0	1	0.02	0.13	0.08
1I	42	1729	-0	89	0	-19	0	1	0.02	0.11	0.09
1J	42	1729	0	89	0	-19	-0	1	0.02	0.11	0.09
1K	42	1729	-0	82	0	-17	0	1	0.02	0.11	0.08
1L	42	1729	0	82	0	-17	-0	1	0.02	0.11	0.08
1M	42	1863	-0	89	0	-19	0	1	0.02	0.12	0.09
1N	42	1863	0	89	0	-19	-0	1	0.02	0.12	0.09
1O	42	1863	-0	82	0	-17	0	1	0.02	0.12	0.08
1P	42	1863	0	82	0	-17	-0	1	0.02	0.12	0.08
2	42	2639	-0	126	0	-26	0	1	0.03	0.17	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	--											
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 14 NI 46 NF 47 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	--	--		--	--						
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1925	-0	95	0	20	0	1	0.02	0.13	0.10	
1B	0	1925	0	95	0	20	-0	1	0.02	0.13	0.10	
1C	0	1925	-0	77	0	16	0	1	0.02	0.13	0.08	
1D	0	1925	0	77	0	16	-0	1	0.02	0.13	0.08	
1E	0	2377	-0	95	0	20	0	1	0.02	0.15	0.10	
1F	0	2377	0	95	0	20	-0	1	0.02	0.15	0.10	
1G	0	2377	-0	77	0	16	0	1	0.02	0.15	0.08	
1H	0	2377	0	77	0	16	-0	1	0.02	0.15	0.08	
1I	0	2075	-0	90	0	19	0	1	0.02	0.13	0.09	
1J	0	2075	0	90	0	19	-0	1	0.02	0.13	0.09	
1K	0	2075	-0	83	0	17	0	1	0.02	0.13	0.08	
1L	0	2075	0	83	0	17	-0	1	0.02	0.13	0.08	
1M	0	2227	-0	90	0	19	0	1	0.02	0.14	0.09	
1N	0	2227	0	90	0	19	-0	1	0.02	0.14	0.09	
1O	0	2227	-0	83	0	17	0	1	0.02	0.14	0.08	
1P	0	2227	0	83	0	17	-0	1	0.02	0.14	0.08	
2	0	3161	-0	127	0	26	0	1	0.03	0.21	0.13	
1A	21	1926	-0	95	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00	
1B	21	1926	0	95	0	-0	-0	1	0.02	0.13	0.00	
1C	21	1926	-0	77	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00	

1D	21	1926	0	77	0	-0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1E	21	2378	-0	95	0	-0	0	1	0.02	0.15	0.00
1F	21	2378	0	95	0	-0	-0	1	0.02	0.15	0.00
1G	21	2378	-0	77	0	-0	0	1	0.02	0.15	0.00
1H	21	2378	0	77	0	-0	-0	1	0.02	0.15	0.00
1I	21	2076	-0	90	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00
1J	21	2076	0	90	0	-0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1K	21	2076	-0	83	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00
1L	21	2076	0	83	0	-0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1M	21	2228	-0	90	0	-0	0	1	0.02	0.14	0.00
1N	21	2228	0	90	0	-0	-0	1	0.02	0.14	0.00
1O	21	2228	-0	83	0	-0	0	1	0.02	0.14	0.00
1P	21	2228	0	83	0	-0	-0	1	0.02	0.14	0.00
2	21	3162	-0	127	0	-0	-0	1	0.03	0.21	0.00
1A	42	1927	-0	95	0	-20	0	1	0.02	0.13	0.10
1B	42	1927	0	95	0	-20	-0	1	0.02	0.13	0.10
1C	42	1927	-0	77	0	-16	0	1	0.02	0.13	0.08
1D	42	1927	0	77	0	-16	-0	1	0.02	0.13	0.08
1E	42	2379	-0	95	0	-20	0	1	0.02	0.15	0.10
1F	42	2379	0	95	0	-20	-0	1	0.02	0.15	0.10
1G	42	2379	-0	77	0	-16	0	1	0.02	0.15	0.08
1H	42	2379	0	77	0	-16	-0	1	0.02	0.15	0.08
1I	42	2077	-0	90	0	-19	0	1	0.02	0.14	0.09
1J	42	2077	0	90	0	-19	-0	1	0.02	0.14	0.09
1K	42	2077	-0	83	0	-18	0	1	0.02	0.14	0.08
1L	42	2077	0	83	0	-18	-0	1	0.02	0.14	0.08
1M	42	2229	-0	90	0	-19	0	1	0.02	0.14	0.09
1N	42	2229	0	90	0	-19	-0	1	0.02	0.14	0.09
1O	42	2229	-0	83	0	-18	0	1	0.02	0.14	0.08
1P	42	2229	0	83	0	-18	-0	1	0.02	0.14	0.08
2	42	3163	-0	127	0	-27	-0	1	0.03	0.21	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 15 NI 48 NF 49 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2185	-2	101	0	22	1	1	0.02	0.14	0.11	
1B	0	2185	3	101	0	22	-1	1	0.02	0.14	0.11	
1C	0	2185	-2	83	0	18	1	1	0.02	0.14	0.09	
1D	0	2185	3	83	0	18	-1	1	0.02	0.14	0.09	
1E	0	2663	-2	101	0	22	1	1	0.02	0.17	0.11	
1F	0	2663	3	101	0	22	-1	1	0.02	0.17	0.11	
1G	0	2663	-2	83	0	18	1	1	0.02	0.17	0.09	
1H	0	2663	3	83	0	18	-1	1	0.02	0.17	0.09	
1I	0	2341	-0	96	0	21	0	1	0.02	0.15	0.10	
1J	0	2341	2	96	0	21	-1	1	0.02	0.15	0.10	
1K	0	2341	-0	88	0	19	0	1	0.02	0.15	0.09	
1L	0	2341	2	88	0	19	-1	1	0.02	0.15	0.09	
1M	0	2507	-0	96	0	21	0	1	0.02	0.16	0.10	
1N	0	2507	2	96	0	21	-1	1	0.02	0.16	0.10	
1O	0	2507	-0	88	0	19	0	1	0.02	0.16	0.09	
1P	0	2507	2	88	0	19	-1	1	0.02	0.16	0.09	
2	0	3562	1	135	0	29	-0	1	0.03	0.23	0.14	
1A	21	2186	-2	101	0	1	0	1	0.02	0.14	0.00	
1B	21	2186	3	101	0	1	-0	1	0.02	0.14	0.00	
1C	21	2186	-2	83	0	1	0	1	0.02	0.14	0.00	
1D	21	2186	3	83	0	1	-0	1	0.02	0.14	0.00	
1E	21	2664	-2	101	0	1	0	1	0.02	0.17	0.00	
1F	21	2664	3	101	0	1	-0	1	0.02	0.17	0.00	
1G	21	2664	-2	83	0	1	0	1	0.02	0.17	0.00	
1H	21	2664	3	83	0	1	-0	1	0.02	0.17	0.00	
1I	21	2342	-0	96	0	1	0	1	0.02	0.15	0.00	
1J	21	2342	2	96	0	1	-0	1	0.02	0.15	0.00	
1K	21	2342	-0	88	0	1	0	1	0.02	0.15	0.00	
1L	21	2342	2	88	0	1	-0	1	0.02	0.15	0.00	
1M	21	2508	-0	96	0	1	0	1	0.02	0.16	0.00	
1N	21	2508	2	96	0	1	-0	1	0.02	0.16	0.00	
1O	21	2508	-0	88	0	1	0	1	0.02	0.16	0.00	
1P	21	2508	2	88	0	1	-0	1	0.02	0.16	0.00	
2	21	3564	1	135	0	1	-0	1	0.03	0.23	0.01	
1A	42	2187	-2	101	0	-20	-0	1	0.02	0.14	0.10	
1B	42	2187	3	101	0	-20	0	1	0.02	0.14	0.10	
1C	42	2187	-2	83	0	-17	-0	1	0.02	0.14	0.08	
1D	42	2187	3	83	0	-17	0	1	0.02	0.14	0.08	
1E	42	2665	-2	101	0	-20	-0	1	0.02	0.17	0.10	
1F	42	2665	3	101	0	-20	0	1	0.02	0.17	0.10	
1G	42	2665	-2	83	0	-17	-0	1	0.02	0.17	0.08	
1H	42	2665	3	83	0	-17	0	1	0.02	0.17	0.08	
1I	42	2343	-0	96	0	-19	-0	1	0.02	0.15	0.09	
1J	42	2343	2	96	0	-19	0	1	0.02	0.15	0.09	

1K	42	2343	-0	88	0	-18	-0	1	0.02	0.15	0.09
1L	42	2343	2	88	0	-18	0	1	0.02	0.15	0.09
1M	42	2509	-0	96	0	-19	-0	1	0.02	0.16	0.09
1N	42	2509	2	96	0	-19	0	1	0.02	0.16	0.09
1O	42	2509	-0	88	0	-18	-0	1	0.02	0.16	0.09
1P	42	2509	2	88	0	-18	0	1	0.02	0.16	0.09
2	42	3565	1	135	0	-27	0	1	0.03	0.23	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 16 NI 18 NF 37 Lungh. 71.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0367 0.0367 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2621	30	2	0	0	-14	1	0.01	0.17	0.07	
1B	0	-2621	48	2	0	0	-23	1	0.01	0.17	0.11	
1C	0	-2621	30	-7	0	-4	-14	1	0.01	0.17	0.07	
1D	0	-2621	48	-7	0	-4	-23	1	0.01	0.17	0.11	
1E	0	-2181	30	2	0	0	-14	1	0.01	0.14	0.07	
1F	0	-2181	48	2	0	0	-23	1	0.01	0.14	0.11	
1G	0	-2181	30	-7	0	-4	-14	1	0.01	0.14	0.07	
1H	0	-2181	48	-7	0	-4	-23	1	0.01	0.14	0.11	
1I	0	-2490	33	0	0	-0	-15	1	0.01	0.16	0.07	
1J	0	-2490	46	0	0	-0	-22	1	0.01	0.16	0.11	
1K	0	-2490	33	-5	0	-3	-15	1	0.01	0.16	0.07	
1L	0	-2490	46	-5	0	-3	-22	1	0.01	0.16	0.11	
1M	0	-2312	33	0	0	-0	-15	1	0.01	0.15	0.07	
1N	0	-2312	46	0	0	-0	-22	1	0.01	0.15	0.11	
1O	0	-2312	33	-5	0	-3	-15	1	0.01	0.15	0.07	
1P	0	-2312	46	-5	0	-3	-22	1	0.01	0.15	0.11	
2	0	-3529	58	-4	0	-2	-27	1	0.01	0.23	0.13	
1A	36	-2620	29	2	0	-0	-3	1	0.01	0.17	0.02	
1B	36	-2620	47	2	0	-0	-6	1	0.01	0.17	0.03	
1C	36	-2620	29	-7	0	-1	-3	1	0.01	0.17	0.02	
1D	36	-2620	47	-7	0	-1	-6	1	0.01	0.17	0.03	
1E	36	-2180	29	2	0	-0	-3	1	0.01	0.14	0.02	
1F	36	-2180	47	2	0	-0	-6	1	0.01	0.14	0.03	
1G	36	-2180	29	-7	0	-1	-3	1	0.01	0.14	0.02	
1H	36	-2180	47	-7	0	-1	-6	1	0.01	0.14	0.03	
1I	36	-2489	31	0	0	-0	-4	1	0.01	0.16	0.02	
1J	36	-2489	45	0	0	-0	-6	1	0.01	0.16	0.03	
1K	36	-2489	31	-5	0	-1	-4	1	0.01	0.16	0.02	
1L	36	-2489	45	-5	0	-1	-6	1	0.01	0.16	0.03	
1M	36	-2311	31	0	0	-0	-4	1	0.01	0.15	0.02	
1N	36	-2311	45	0	0	-0	-6	1	0.01	0.15	0.03	
1O	36	-2311	31	-5	0	-1	-4	1	0.01	0.15	0.02	
1P	36	-2311	45	-5	0	-1	-6	1	0.01	0.15	0.03	
2	36	-3528	56	-4	0	-1	-7	1	0.01	0.23	0.03	
1A	72	-2619	28	2	0	-1	7	1	0.01	0.17	0.03	
1B	72	-2619	46	2	0	-1	11	1	0.01	0.17	0.05	
1C	72	-2619	28	-7	0	1	7	1	0.01	0.17	0.03	
1D	72	-2619	46	-7	0	1	11	1	0.01	0.17	0.05	
1E	72	-2179	28	2	0	-1	7	1	0.01	0.14	0.03	
1F	72	-2179	46	2	0	-1	11	1	0.01	0.14	0.05	
1G	72	-2179	28	-7	0	1	7	1	0.01	0.14	0.03	
1H	72	-2179	46	-7	0	1	11	1	0.01	0.14	0.05	
1I	72	-2488	30	0	0	-1	7	1	0.01	0.16	0.03	
1J	72	-2488	44	0	0	-1	10	1	0.01	0.16	0.05	
1K	72	-2488	30	-5	0	1	7	1	0.01	0.16	0.03	
1L	72	-2488	44	-5	0	1	10	1	0.01	0.16	0.05	
1M	72	-2310	30	0	0	-1	7	1	0.01	0.15	0.03	
1N	72	-2310	44	0	0	-1	10	1	0.01	0.15	0.05	
1O	72	-2310	30	-5	0	1	7	1	0.01	0.15	0.03	
1P	72	-2310	44	-5	0	1	10	1	0.01	0.15	0.05	
2	72	-3526	54	-4	0	0	13	1	0.01	0.23	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2621	-1	-14	1	0.9027	0.9452	0.9323	--	--	0.19	--	0.26	Snell. 'zx'= 49
1B	-2621	-1	-23	1	0.9027	0.9452	0.9327	--	--	0.19	--	0.30	Snell. 'zx'= 49
1C	-2621	-4	-14	1	0.9027	0.9493	0.9323	--	--	0.19	--	0.27	Snell. 'zx'= 49
1D	-2621	-4	-23	1	0.9027	0.9493	0.9327	--	--	0.19	--	0.31	Snell. 'zx'= 49
1E	-2181	-1	-14	1	0.9027	0.9544	0.9436	--	--	0.16	--	0.23	Snell. 'zx'= 49

1F	-2181	-1	-23	1	0.9027	0.9544	0.9440	--	--	0.16	--	0.27	Snell. 'zx'=	49
1G	-2181	-4	-14	1	0.9027	0.9578	0.9436	--	--	0.16	--	0.24	Snell. 'zx'=	49
1H	-2181	-4	-23	1	0.9027	0.9578	0.9440	--	--	0.16	--	0.28	Snell. 'zx'=	49
1I	-2490	-1	-15	1	0.9027	1.0648	0.9359	--	--	0.18	--	0.25	Snell. 'zx'=	49
1J	-2490	-1	-22	1	0.9027	1.0648	0.9360	--	--	0.18	--	0.28	Snell. 'zx'=	49
1K	-2490	-3	-15	1	0.9027	0.9588	0.9359	--	--	0.18	--	0.26	Snell. 'zx'=	49
1L	-2490	-3	-22	1	0.9027	0.9588	0.9360	--	--	0.18	--	0.29	Snell. 'zx'=	49
1M	-2312	-1	-15	1	0.9027	1.0602	0.9404	--	--	0.17	--	0.24	Snell. 'zx'=	49
1N	-2312	-1	-22	1	0.9027	1.0602	0.9405	--	--	0.17	--	0.27	Snell. 'zx'=	49
1O	-2312	-3	-15	1	0.9027	0.9618	0.9404	--	--	0.17	--	0.25	Snell. 'zx'=	49
1P	-2312	-3	-22	1	0.9027	0.9618	0.9405	--	--	0.17	--	0.28	Snell. 'zx'=	49
2	-3529	-2	-27	1	0.9027	0.9836	0.9081	--	--	0.25	--	0.38	Snell. 'zx'=	49

ASTA NUM. 17 NI 36 NF 35 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2311	-14	-0	0	0	7	1	0.00	0.15	0.04	
1B	0	-2311	-10	-0	0	0	6	1	0.00	0.15	0.03	
1C	0	-2311	-14	-1	0	-1	7	1	0.00	0.15	0.04	
1D	0	-2311	-10	-1	0	-1	6	1	0.00	0.15	0.03	
1E	0	-1857	-14	-0	0	0	7	1	0.00	0.12	0.04	
1F	0	-1857	-10	-0	0	0	6	1	0.00	0.12	0.03	
1G	0	-1857	-14	-1	0	-1	7	1	0.00	0.12	0.04	
1H	0	-1857	-10	-1	0	-1	6	1	0.00	0.12	0.03	
1I	0	-2168	-13	-1	0	-0	7	1	0.00	0.14	0.03	
1J	0	-2168	-11	-1	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.03	
1K	0	-2168	-13	-1	0	-1	7	1	0.00	0.14	0.03	
1L	0	-2168	-11	-1	0	-1	6	1	0.00	0.14	0.03	
1M	0	-2000	-13	-1	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.03	
1N	0	-2000	-11	-1	0	-0	6	1	0.00	0.13	0.03	
1O	0	-2000	-13	-1	0	-1	7	1	0.00	0.13	0.03	
1P	0	-2000	-11	-1	0	-1	6	1	0.00	0.13	0.03	
2	0	-3063	-18	-1	0	-1	10	1	0.00	0.20	0.05	
1A	35	-2310	-15	-0	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1B	35	-2310	-11	-0	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1C	35	-2310	-15	-1	0	-1	2	1	0.00	0.15	0.01	
1D	35	-2310	-11	-1	0	-1	2	1	0.00	0.15	0.01	
1E	35	-1856	-15	-0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1F	35	-1856	-11	-0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1G	35	-1856	-15	-1	0	-1	2	1	0.00	0.12	0.01	
1H	35	-1856	-11	-1	0	-1	2	1	0.00	0.12	0.01	
1I	35	-2167	-15	-1	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1J	35	-2167	-12	-1	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1K	35	-2167	-15	-1	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1L	35	-2167	-12	-1	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1M	35	-1999	-15	-1	0	0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1N	35	-1999	-12	-1	0	0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1O	35	-1999	-15	-1	0	-0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1P	35	-1999	-12	-1	0	-0	2	1	0.00	0.13	0.01	
2	35	-3062	-19	-1	0	-0	3	1	0.00	0.20	0.01	
1A	70	-2309	-16	-0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.02	
1B	70	-2309	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01	
1C	70	-2309	-16	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.02	
1D	70	-2309	-13	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01	
1E	70	-1855	-16	-0	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.02	
1F	70	-1855	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1G	70	-1855	-16	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.02	
1H	70	-1855	-13	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1I	70	-2166	-16	-1	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1J	70	-2166	-13	-1	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
1K	70	-2166	-16	-1	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1L	70	-2166	-13	-1	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
1M	70	-1998	-16	-1	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1N	70	-1998	-13	-1	0	0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1O	70	-1998	-16	-1	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1P	70	-1998	-13	-1	0	0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
2	70	-3060	-21	-1	0	0	-4	1	0.00	0.20	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-2311	0	7	1	0.9078	1.0151	0.9472	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'=	47
1B	-2311	0	6	1	0.9078	1.0151	0.9513	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'=	47
1C	-2311	-1	7	1	0.9078	1.0173	0.9472	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'=	47
1D	-2311	-1	6	1	0.9078	1.0173	0.9513	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'=	47
1E	-1857	0	7	1	0.9078	1.0121	0.9575	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'=	47
1F	-1857	0	6	1	0.9078	1.0121	0.9608	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'=	47
1G	-1857	-1	7	1	0.9078	1.0139	0.9575	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'=	47
1H	-1857	-1	6	1	0.9078	1.0139	0.9608	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'=	47
1I	-2168	0	7	1	0.9078	0.9397	0.9507	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'=	47
1J	-2168	0	6	1	0.9078	0.9397	0.9537	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'=	47

1K	-2168	-1	7	1	0.9078	0.9910	0.9507	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1L	-2168	-1	6	1	0.9078	0.9910	0.9537	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1M	-2000	0	7	1	0.9078	0.9444	0.9546	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1N	-2000	0	6	1	0.9078	0.9444	0.9573	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1O	-2000	-1	7	1	0.9078	0.9917	0.9546	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1P	-2000	-1	6	1	0.9078	0.9917	0.9573	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
2	-3063	-1	10	1	0.9078	0.9297	0.9310	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 18 NI 34 NF 33 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1638	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1B	0	-1638	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1C	0	-1638	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1D	0	-1638	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1E	0	-1274	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1F	0	-1274	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	-1274	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1H	0	-1274	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	-1522	-1	-0	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1J	0	-1522	-1	-0	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1K	0	-1522	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1L	0	-1522	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1M	0	-1390	-1	-0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1N	0	-1390	-1	-0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1O	0	-1390	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1P	0	-1390	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
2	0	-2139	-1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.14	0.01	
1A	35	-1637	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1B	35	-1637	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1C	35	-1637	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1D	35	-1637	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1E	35	-1273	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1F	35	-1273	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1G	35	-1273	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1H	35	-1273	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1I	35	-1521	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1J	35	-1521	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1K	35	-1521	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1L	35	-1521	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1M	35	-1389	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1N	35	-1389	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1O	35	-1389	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1P	35	-1389	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
2	35	-2138	-3	-0	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1A	70	-1636	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1B	70	-1636	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1C	70	-1636	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1D	70	-1636	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1E	70	-1272	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1F	70	-1272	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1G	70	-1272	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1H	70	-1272	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1I	70	-1520	-3	-0	0	0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1J	70	-1520	-3	-0	0	0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1K	70	-1520	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1L	70	-1520	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1M	70	-1388	-3	-0	0	0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1N	70	-1388	-3	-0	0	0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1O	70	-1388	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1P	70	-1388	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.09	0.00	
2	70	-2137	-5	-0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1638	0	2	1	0.9078	1.0729	1.0219	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1B	-1638	0	2	1	0.9078	1.0729	1.0254	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1C	-1638	-0	2	1	0.9078	1.0309	1.0219	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1D	-1638	-0	2	1	0.9078	1.0309	1.0254	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1E	-1274	0	2	1	0.9078	1.0567	1.0170	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1F	-1274	0	2	1	0.9078	1.0567	1.0198	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1G	-1274	-0	2	1	0.9078	1.0240	1.0170	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1H	-1274	-0	2	1	0.9078	1.0240	1.0198	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1I	-1522	0	2	1	0.9078	1.0563	1.0213	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1J	-1522	0	2	1	0.9078	1.0563	1.0224	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1K	-1522	-0	2	1	0.9078	1.0112	1.0213	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1L	-1522	-0	2	1	0.9078	1.0112	1.0224	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1M	-1390	0	2	1	0.9078	1.0515	1.0195	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1N	-1390	0	2	1	0.9078	1.0515	1.0204	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1O	-1390	-0	2	1	0.9078	1.0102	1.0195	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 47

1P	-1390	-0	2	1	0.9078	1.0102	1.0204	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'=	47
2	-2139	0	3	1	0.9078	0.9343	1.0285	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'=	47

ASTA NUM. 19 NI 32 NF 31 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1034	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1B	0	-1034	0	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1C	0	-1034	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1D	0	-1034	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1E	0	-768	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1F	0	-768	0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1G	0	-768	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1H	0	-768	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1I	0	-954	0	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1J	0	-954	0	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1K	0	-954	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1L	0	-954	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1M	0	-849	0	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1N	0	-849	0	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1O	0	-849	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1P	0	-849	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
2	0	-1325	0	-0	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1A	35	-1033	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1B	35	-1033	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1C	35	-1033	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1D	35	-1033	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1E	35	-767	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1F	35	-767	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1G	35	-767	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1H	35	-767	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1I	35	-953	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1J	35	-953	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1K	35	-953	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1L	35	-953	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1M	35	-848	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1N	35	-848	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1O	35	-848	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1P	35	-848	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
2	35	-1324	-2	-0	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1A	70	-1032	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1B	70	-1032	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1C	70	-1032	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1D	70	-1032	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1E	70	-766	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1F	70	-766	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1G	70	-766	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1H	70	-766	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1I	70	-952	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1J	70	-952	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1K	70	-952	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1L	70	-952	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1M	70	-847	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1N	70	-847	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1O	70	-847	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1P	70	-847	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
2	70	-1322	-3	-0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-1034	0	2	1	0.9078	1.0277	1.0313	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'=	47
1B	-1034	0	2	1	0.9078	1.0277	1.0328	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=	47
1C	-1034	-0	2	1	0.9078	1.0181	1.0313	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'=	47
1D	-1034	-0	2	1	0.9078	1.0181	1.0328	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=	47
1E	-768	0	2	1	0.9078	1.0206	1.0233	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
1F	-768	0	2	1	0.9078	1.0206	1.0244	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
1G	-768	-0	2	1	0.9078	1.0135	1.0233	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
1H	-768	-0	2	1	0.9078	1.0135	1.0244	--	--	0.06	--	0.06	Snell. 'zx'=	47
1I	-954	0	2	1	0.9078	1.0331	1.0267	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=	47
1J	-954	0	2	1	0.9078	1.0331	1.0325	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=	47
1K	-954	-0	2	1	0.9078	1.0129	1.0267	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=	47
1L	-954	-0	2	1	0.9078	1.0129	1.0325	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=	47
1M	-849	0	2	1	0.9078	1.0295	1.0238	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
1N	-849	0	2	1	0.9078	1.0295	1.0289	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
1O	-849	-0	2	1	0.9078	1.0115	1.0238	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
1P	-849	-0	2	1	0.9078	1.0115	1.0289	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
2	-1325	0	3	1	0.9078	1.0413	1.0408	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'=	47

ASTA NUM. 20 NI 30 NF 29 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-404	2	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1B	0	-404	3	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1C	0	-404	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1D	0	-404	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1E	0	-263	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1F	0	-263	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1G	0	-263	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1H	0	-263	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1I	0	-368	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1J	0	-368	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	-368	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1L	0	-368	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1M	0	-299	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	-299	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	-299	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	-299	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	-490	3	-0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1A	35	-403	1	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1B	35	-403	1	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1C	35	-403	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1D	35	-403	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1E	35	-262	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1F	35	-262	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1G	35	-262	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1H	35	-262	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1I	35	-367	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1J	35	-367	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1K	35	-367	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1L	35	-367	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1M	35	-298	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	35	-298	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	35	-298	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	35	-298	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
2	35	-489	2	-0	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1A	70	-402	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1B	70	-402	0	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1C	70	-402	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1D	70	-402	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1E	70	-261	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1F	70	-261	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1G	70	-261	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1H	70	-261	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1I	70	-366	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1J	70	-366	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1K	70	-366	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1L	70	-366	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1M	70	-297	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	70	-297	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	70	-297	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	70	-297	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
2	70	-488	0	-0	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-404	0	2	1	0.9078	1.0074	1.0128	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1B	-404	0	2	1	0.9078	1.0074	1.0120	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1C	-404	-0	2	1	0.9078	1.0031	1.0128	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1D	-404	-0	2	1	0.9078	1.0031	1.0120	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1E	-263	0	2	1	0.9078	1.0048	1.0084	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 47
1F	-263	0	2	1	0.9078	1.0048	1.0078	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 47
1G	-263	-0	2	1	0.9078	1.0020	1.0084	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 47
1H	-263	-0	2	1	0.9078	1.0020	1.0078	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 47
1I	-368	0	2	1	0.9078	1.0101	1.0114	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1J	-368	0	2	1	0.9078	1.0101	1.0113	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1K	-368	-0	2	1	0.9078	1.0016	1.0114	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1L	-368	-0	2	1	0.9078	1.0016	1.0113	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1M	-299	0	2	1	0.9078	1.0082	1.0093	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 47
1N	-299	0	2	1	0.9078	1.0082	1.0092	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 47
1O	-299	-0	2	1	0.9078	1.0013	1.0093	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 47
1P	-299	-0	2	1	0.9078	1.0013	1.0092	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 47
2	-490	0	3	1	0.9078	1.0222	1.0150	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 21 NI 28 NF 27 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	--										
	cm	daN			daN*m						
1A	0	181	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1B	0	181	4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	0	181	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1D	0	181	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1E	0	244	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1F	0	244	4	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1G	0	244	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1H	0	244	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1I	0	189	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	189	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	189	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	189	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	0	235	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1N	0	235	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1O	0	235	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1P	0	235	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
2	0	312	6	-0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1A	35	182	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1B	35	182	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1C	35	182	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1D	35	182	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1E	35	245	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1F	35	245	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1G	35	245	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1H	35	245	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1I	35	190	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1J	35	190	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1K	35	190	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1L	35	190	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1M	35	236	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1N	35	236	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1O	35	236	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1P	35	236	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
2	35	313	4	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1A	70	183	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1B	70	183	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1C	70	183	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1D	70	183	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1E	70	246	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01
1F	70	246	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1G	70	246	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1H	70	246	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1I	70	191	1	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1J	70	191	2	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1K	70	191	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1L	70	191	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1M	70	237	1	0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1N	70	237	2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1O	70	237	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1P	70	237	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
2	70	315	3	-0	0	0	4	1	0.00	0.02	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	--											
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 22 NI 15 NF 49 Lungh. 71.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0367 0.0367 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-5165	-7	4	0	1	-0	1	0.00	0.34	0.01	
1B	0	-5165	6	4	0	1	-7	1	0.00	0.34	0.04	
1C	0	-5165	-7	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.34	0.00	
1D	0	-5165	6	-2	0	-1	-7	1	0.00	0.34	0.04	
1E	0	-4317	-7	4	0	1	-0	1	0.00	0.28	0.01	
1F	0	-4317	6	4	0	1	-7	1	0.00	0.28	0.04	
1G	0	-4317	-7	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.28	0.00	
1H	0	-4317	6	-2	0	-1	-7	1	0.00	0.28	0.04	
1I	0	-4890	-6	2	0	1	-1	1	0.00	0.32	0.01	
1J	0	-4890	4	2	0	1	-6	1	0.00	0.32	0.03	
1K	0	-4890	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.32	0.01	
1L	0	-4890	4	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.32	0.03	
1M	0	-4592	-6	2	0	1	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1N	0	-4592	4	2	0	1	-6	1	0.00	0.30	0.03	
1O	0	-4592	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1P	0	-4592	4	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.30	0.03	
2	0	-6968	-1	1	0	1	-5	1	0.00	0.45	0.04	

1A	36	-5164	-8	4	0	0	-3	1	0.00	0.34	0.02
1B	36	-5164	4	4	0	0	-5	1	0.00	0.34	0.03
1C	36	-5164	-8	-2	0	0	-3	1	0.00	0.34	0.02
1D	36	-5164	4	-2	0	0	-5	1	0.00	0.34	0.03
1E	36	-4316	-8	4	0	0	-3	1	0.00	0.28	0.02
1F	36	-4316	4	4	0	0	-5	1	0.00	0.28	0.03
1G	36	-4316	-8	-2	0	0	-3	1	0.00	0.28	0.02
1H	36	-4316	4	-2	0	0	-5	1	0.00	0.28	0.03
1I	36	-4889	-7	2	0	0	-3	1	0.00	0.32	0.02
1J	36	-4889	3	2	0	0	-5	1	0.00	0.32	0.03
1K	36	-4889	-7	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.32	0.02
1L	36	-4889	3	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.32	0.03
1M	36	-4591	-7	2	0	0	-3	1	0.00	0.30	0.02
1N	36	-4591	3	2	0	0	-5	1	0.00	0.30	0.03
1O	36	-4591	-7	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.30	0.02
1P	36	-4591	3	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.30	0.03
2	36	-6967	-3	1	0	0	-6	1	0.00	0.45	0.04
1A	72	-5163	-10	4	0	-1	-6	1	0.00	0.34	0.04
1B	72	-5163	3	4	0	-1	-3	1	0.00	0.34	0.02
1C	72	-5163	-10	-2	0	1	-6	1	0.00	0.34	0.04
1D	72	-5163	3	-2	0	1	-3	1	0.00	0.34	0.02
1E	72	-4315	-10	4	0	-1	-6	1	0.00	0.28	0.03
1F	72	-4315	3	4	0	-1	-3	1	0.00	0.28	0.02
1G	72	-4315	-10	-2	0	1	-6	1	0.00	0.28	0.03
1H	72	-4315	3	-2	0	1	-3	1	0.00	0.28	0.02
1I	72	-4888	-8	2	0	-1	-6	1	0.00	0.32	0.03
1J	72	-4888	2	2	0	-1	-4	1	0.00	0.32	0.02
1K	72	-4888	-8	-0	0	0	-6	1	0.00	0.32	0.03
1L	72	-4888	2	-0	0	0	-4	1	0.00	0.32	0.02
1M	72	-4590	-8	2	0	-1	-6	1	0.00	0.30	0.03
1N	72	-4590	2	2	0	-1	-4	1	0.00	0.30	0.02
1O	72	-4590	-8	-0	0	0	-6	1	0.00	0.30	0.03
1P	72	-4590	2	-0	0	0	-4	1	0.00	0.30	0.02
2	72	-6966	-4	1	0	-0	-7	1	0.00	0.45	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-5165	1	-6	1	0.9027	0.7545	1.0221	--	--	0.37	--	0.41	Snell. 'zx'= 49
1B	-5165	1	-7	1	0.9027	0.7545	1.1400	--	--	0.37	--	0.41	Snell. 'zx'= 49
1C	-5165	1	-6	1	0.9027	0.7423	1.0221	--	--	0.37	--	0.41	Snell. 'zx'= 49
1D	-5165	1	-7	1	0.9027	0.7423	1.1400	--	--	0.37	--	0.41	Snell. 'zx'= 49
1E	-4317	1	-6	1	0.9027	0.7948	1.0185	--	--	0.31	--	0.35	Snell. 'zx'= 49
1F	-4317	1	-7	1	0.9027	0.7948	1.1170	--	--	0.31	--	0.35	Snell. 'zx'= 49
1G	-4317	1	-6	1	0.9027	0.7846	1.0185	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 49
1H	-4317	1	-7	1	0.9027	0.7846	1.1170	--	--	0.31	--	0.35	Snell. 'zx'= 49
1I	-4890	1	-6	1	0.9027	0.8422	1.0506	--	--	0.35	--	0.39	Snell. 'zx'= 49
1J	-4890	1	-6	1	0.9027	0.8422	1.1626	--	--	0.35	--	0.39	Snell. 'zx'= 49
1K	-4890	-0	-6	1	0.9027	0.9584	1.0506	--	--	0.35	--	0.38	Snell. 'zx'= 49
1L	-4890	-0	-6	1	0.9027	0.9584	1.1626	--	--	0.35	--	0.39	Snell. 'zx'= 49
1M	-4592	1	-6	1	0.9027	0.8518	1.0475	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 49
1N	-4592	1	-6	1	0.9027	0.8518	1.1527	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 49
1O	-4592	-0	-6	1	0.9027	0.9609	1.0475	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 49
1P	-4592	-0	-6	1	0.9027	0.9609	1.1527	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 49
2	-6968	1	-7	1	0.9027	0.7386	1.2672	--	--	0.50	--	0.55	Snell. 'zx'= 49

ASTA NUM. 23 NI 48 NF 47 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-4583	-19	0	0	0	6	1	0.00	0.30	0.03	
1B	0	-4583	-15	0	0	0	5	1	0.00	0.30	0.02	
1C	0	-4583	-19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.30	0.03	
1D	0	-4583	-15	-0	0	-0	5	1	0.00	0.30	0.02	
1E	0	-3763	-19	0	0	0	6	1	0.00	0.24	0.03	
1F	0	-3763	-15	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.02	
1G	0	-3763	-19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.24	0.03	
1H	0	-3763	-15	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.02	
1I	0	-4312	-18	0	0	0	6	1	0.00	0.28	0.03	
1J	0	-4312	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.28	0.03	
1K	0	-4312	-18	-0	0	-0	6	1	0.00	0.28	0.03	
1L	0	-4312	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.28	0.03	
1M	0	-4034	-18	0	0	0	6	1	0.00	0.26	0.03	
1N	0	-4034	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.26	0.02	
1O	0	-4034	-18	-0	0	-0	6	1	0.00	0.26	0.03	
1P	0	-4034	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.26	0.02	
2	0	-6133	-25	0	0	0	8	1	0.01	0.40	0.05	
1A	35	-4582	-21	0	0	0	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1B	35	-4582	-16	0	0	0	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1C	35	-4582	-21	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1D	35	-4582	-16	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1E	35	-3762	-21	0	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.01	

1F	35	-3762	-16	0	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1G	35	-3762	-21	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.01
1H	35	-3762	-16	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1I	35	-4311	-20	0	0	0	-1	1	0.00	0.28	0.00
1J	35	-4311	-17	0	0	0	-1	1	0.00	0.28	0.01
1K	35	-4311	-20	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.28	0.00
1L	35	-4311	-17	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.28	0.01
1M	35	-4033	-20	0	0	0	-1	1	0.00	0.26	0.00
1N	35	-4033	-17	0	0	0	-1	1	0.00	0.26	0.01
1O	35	-4033	-20	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.26	0.00
1P	35	-4033	-17	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.26	0.01
2	35	-6132	-27	0	0	0	-1	1	0.01	0.40	0.01
1A	70	-4581	-22	0	0	1	-8	1	0.00	0.30	0.05
1B	70	-4581	-18	0	0	1	-7	1	0.00	0.30	0.04
1C	70	-4581	-22	-0	0	-1	-8	1	0.00	0.30	0.05
1D	70	-4581	-18	-0	0	-1	-7	1	0.00	0.30	0.04
1E	70	-3761	-22	0	0	1	-8	1	0.00	0.24	0.04
1F	70	-3761	-18	0	0	1	-7	1	0.00	0.24	0.03
1G	70	-3761	-22	-0	0	-1	-8	1	0.00	0.24	0.04
1H	70	-3761	-18	-0	0	-1	-7	1	0.00	0.24	0.03
1I	70	-4310	-21	0	0	0	-8	1	0.00	0.28	0.04
1J	70	-4310	-19	0	0	0	-7	1	0.00	0.28	0.04
1K	70	-4310	-21	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.28	0.04
1L	70	-4310	-19	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.28	0.04
1M	70	-4032	-21	0	0	0	-8	1	0.00	0.26	0.04
1N	70	-4032	-19	0	0	0	-7	1	0.00	0.26	0.04
1O	70	-4032	-21	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.26	0.04
1P	70	-4032	-19	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.26	0.04
2	70	-6131	-29	0	0	0	-11	1	0.01	0.40	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-4583	1	-8	1	0.9078	1.1527	0.8317	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 47
1B	-4583	1	-7	1	0.9078	1.1527	0.8419	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 47
1C	-4583	-1	-8	1	0.9078	1.1347	0.8317	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 47
1D	-4583	-1	-7	1	0.9078	1.1347	0.8419	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 47
1E	-3763	1	-8	1	0.9078	1.1254	0.8618	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1F	-3763	1	-7	1	0.9078	1.1254	0.8701	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'= 47
1G	-3763	-1	-8	1	0.9078	1.1106	0.8618	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1H	-3763	-1	-7	1	0.9078	1.1106	0.8701	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'= 47
1I	-4312	0	-8	1	0.9078	1.1901	0.8401	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 47
1J	-4312	0	-7	1	0.9078	1.1901	0.8524	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 47
1K	-4312	-0	-8	1	0.9078	1.2105	0.8401	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 47
1L	-4312	-0	-7	1	0.9078	1.2105	0.8524	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 47
1M	-4034	0	-8	1	0.9078	1.1779	0.8504	--	--	0.29	--	0.32	Snell. 'zx'= 47
1N	-4034	0	-7	1	0.9078	1.1779	0.8619	--	--	0.29	--	0.32	Snell. 'zx'= 47
1O	-4034	-0	-8	1	0.9078	1.1969	0.8504	--	--	0.29	--	0.32	Snell. 'zx'= 47
1P	-4034	-0	-7	1	0.9078	1.1969	0.8619	--	--	0.29	--	0.32	Snell. 'zx'= 47
2	-6133	0	-11	1	0.9078	1.0069	0.7764	--	--	0.44	--	0.48	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 24 NI 46 NF 45 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3951	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.26	0.02	
1B	0	-3951	-10	0	0	0	3	1	0.00	0.26	0.02	
1C	0	-3951	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.26	0.02	
1D	0	-3951	-10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.26	0.02	
1E	0	-3203	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.21	0.02	
1F	0	-3203	-10	0	0	0	3	1	0.00	0.21	0.02	
1G	0	-3203	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.21	0.02	
1H	0	-3203	-10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.21	0.02	
1I	0	-3700	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.24	0.02	
1J	0	-3700	-11	0	0	0	3	1	0.00	0.24	0.02	
1K	0	-3700	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.24	0.02	
1L	0	-3700	-11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.24	0.02	
1M	0	-3454	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1N	0	-3454	-11	0	0	0	3	1	0.00	0.22	0.02	
1O	0	-3454	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1P	0	-3454	-11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.22	0.02	
2	0	-5256	-17	-0	0	0	5	1	0.00	0.34	0.03	
1A	35	-3950	-14	0	0	0	-1	1	0.00	0.26	0.00	
1B	35	-3950	-11	0	0	0	-0	1	0.00	0.26	0.00	
1C	35	-3950	-14	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.26	0.00	
1D	35	-3950	-11	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.26	0.00	
1E	35	-3202	-14	0	0	0	-1	1	0.00	0.21	0.00	
1F	35	-3202	-11	0	0	0	-0	1	0.00	0.21	0.00	
1G	35	-3202	-14	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.21	0.00	
1H	35	-3202	-11	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.21	0.00	
1I	35	-3699	-13	0	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.00	
1J	35	-3699	-12	0	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.00	

1K	35	-3699	-13	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1L	35	-3699	-12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1M	35	-3453	-13	0	0	0	-1	1	0.00	0.22	0.00
1N	35	-3453	-12	0	0	0	-1	1	0.00	0.22	0.00
1O	35	-3453	-13	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.22	0.00
1P	35	-3453	-12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.22	0.00
2	35	-5255	-18	-0	0	0	-1	1	0.00	0.34	0.00
1A	70	-3949	-15	0	0	0	-6	1	0.00	0.26	0.03
1B	70	-3949	-12	0	0	0	-5	1	0.00	0.26	0.02
1C	70	-3949	-15	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.26	0.03
1D	70	-3949	-12	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.26	0.02
1E	70	-3201	-15	0	0	0	-6	1	0.00	0.21	0.03
1F	70	-3201	-12	0	0	0	-5	1	0.00	0.21	0.02
1G	70	-3201	-15	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.21	0.03
1H	70	-3201	-12	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.21	0.02
1I	70	-3698	-14	0	0	0	-5	1	0.00	0.24	0.03
1J	70	-3698	-13	0	0	0	-5	1	0.00	0.24	0.02
1K	70	-3698	-14	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.24	0.03
1L	70	-3698	-13	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.24	0.02
1M	70	-3452	-14	0	0	0	-5	1	0.00	0.22	0.03
1N	70	-3452	-13	0	0	0	-5	1	0.00	0.22	0.02
1O	70	-3452	-14	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.22	0.03
1P	70	-3452	-13	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.22	0.02
2	70	-5254	-20	-0	0	0	-8	1	0.00	0.34	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3951	0	-6	1	0.9078	1.1683	0.8566	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1B	-3951	0	-5	1	0.9078	1.1683	0.8595	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'= 47
1C	-3951	-0	-6	1	0.9078	1.1459	0.8566	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1D	-3951	-0	-5	1	0.9078	1.1459	0.8595	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'= 47
1E	-3203	0	-6	1	0.9078	1.1364	0.8838	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 47
1F	-3203	0	-5	1	0.9078	1.1364	0.8861	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'= 47
1G	-3203	-0	-6	1	0.9078	1.1182	0.8838	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 47
1H	-3203	-0	-5	1	0.9078	1.1182	0.8861	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'= 47
1I	-3700	0	-5	1	0.9078	1.1644	0.8655	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 47
1J	-3700	0	-5	1	0.9078	1.1644	0.8685	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 47
1K	-3700	-0	-5	1	0.9078	1.1078	0.8655	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 47
1L	-3700	-0	-5	1	0.9078	1.1078	0.8685	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 47
1M	-3454	0	-5	1	0.9078	1.1534	0.8745	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 47
1N	-3454	0	-5	1	0.9078	1.1534	0.8772	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 47
1O	-3454	-0	-5	1	0.9078	1.1006	0.8745	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 47
1P	-3454	-0	-5	1	0.9078	1.1006	0.8772	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 47
2	-5256	0	-8	1	0.9078	1.1220	0.8054	--	--	0.38	--	0.41	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 25 NI 44 NF 43 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3342	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1B	0	-3342	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.22	0.02	
1C	0	-3342	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1D	0	-3342	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.22	0.02	
1E	0	-2666	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.17	0.02	
1F	0	-2666	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.17	0.02	
1G	0	-2666	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.17	0.02	
1H	0	-2666	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.17	0.02	
1I	0	-3116	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.20	0.02	
1J	0	-3116	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.20	0.02	
1K	0	-3116	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.02	
1L	0	-3116	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.20	0.02	
1M	0	-2892	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1N	0	-2892	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.19	0.02	
1O	0	-2892	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1P	0	-2892	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.19	0.02	
2	0	-4415	-13	-0	0	0	5	1	0.00	0.29	0.03	
1A	35	-3341	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.22	0.00	
1B	35	-3341	-9	0	0	0	0	1	0.00	0.22	0.00	
1C	35	-3341	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.22	0.00	
1D	35	-3341	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.22	0.00	
1E	35	-2665	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.17	0.00	
1F	35	-2665	-9	0	0	0	0	1	0.00	0.17	0.00	
1G	35	-2665	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.17	0.00	
1H	35	-2665	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.17	0.00	
1I	35	-3115	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.20	0.00	
1J	35	-3115	-10	0	0	0	0	1	0.00	0.20	0.00	
1K	35	-3115	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.20	0.00	
1L	35	-3115	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.20	0.00	
1M	35	-2891	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1N	35	-2891	-10	0	0	0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1O	35	-2891	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.19	0.00	

1P	35	-2891	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.19	0.00
2	35	-4414	-15	-0	0	0	0	1	0.00	0.29	0.00
1A	70	-3340	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1B	70	-3340	-10	0	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.02
1C	70	-3340	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1D	70	-3340	-10	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.02
1E	70	-2664	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1F	70	-2664	-10	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.02
1G	70	-2664	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1H	70	-2664	-10	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.02
1I	70	-3114	-12	0	0	0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1J	70	-3114	-11	0	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.02
1K	70	-3114	-12	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1L	70	-3114	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.02
1M	70	-2890	-12	0	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.02
1N	70	-2890	-11	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.02
1O	70	-2890	-12	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.02
1P	70	-2890	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.02
2	70	-4413	-17	-0	0	0	-5	1	0.00	0.29	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3342	0	-4	1	0.9078	1.1154	0.8314	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 47
1B	-3342	0	3	1	0.9078	1.1154	0.8340	--	--	0.24	--	0.25	Snell. 'zx'= 47
1C	-3342	-0	-4	1	0.9078	1.0985	0.8314	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 47
1D	-3342	-0	3	1	0.9078	1.0985	0.8340	--	--	0.24	--	0.25	Snell. 'zx'= 47
1E	-2666	0	-4	1	0.9078	1.0920	0.8655	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1F	-2666	0	3	1	0.9078	1.0920	0.8676	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1G	-2666	-0	-4	1	0.9078	1.0786	0.8655	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1H	-2666	-0	3	1	0.9078	1.0786	0.8676	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1I	-3116	0	-4	1	0.9078	1.1221	0.8436	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 47
1J	-3116	0	3	1	0.9078	1.1221	0.8442	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 47
1K	-3116	-0	-4	1	0.9078	1.0803	0.8436	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 47
1L	-3116	-0	3	1	0.9078	1.0803	0.8442	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 47
1M	-2892	0	-4	1	0.9078	1.1133	0.8549	--	--	0.21	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1N	-2892	0	3	1	0.9078	1.1133	0.8555	--	--	0.21	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1O	-2892	-0	-4	1	0.9078	1.0745	0.8549	--	--	0.21	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1P	-2892	-0	3	1	0.9078	1.0745	0.8555	--	--	0.21	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
2	-4415	0	5	1	0.9078	1.1737	0.7748	--	--	0.32	--	0.34	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 26 NI 42 NF 41 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2721	-7	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1B	0	-2721	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.18	0.01	
1C	0	-2721	-7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1D	0	-2721	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.18	0.01	
1E	0	-2135	-7	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1F	0	-2135	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.14	0.01	
1G	0	-2135	-7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1H	0	-2135	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.14	0.01	
1I	0	-2527	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.16	0.02	
1J	0	-2527	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.16	0.01	
1K	0	-2527	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.16	0.02	
1L	0	-2527	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.16	0.01	
1M	0	-2329	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.15	0.02	
1N	0	-2329	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.15	0.01	
1O	0	-2329	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.15	0.02	
1P	0	-2329	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.15	0.01	
2	0	-3569	-9	-0	0	0	5	1	0.00	0.23	0.02	
1A	35	-2721	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1B	35	-2721	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1C	35	-2721	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1D	35	-2721	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1E	35	-2134	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1F	35	-2134	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1G	35	-2134	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1H	35	-2134	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1I	35	-2527	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1J	35	-2527	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1K	35	-2527	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1L	35	-2527	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1M	35	-2328	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1N	35	-2328	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1O	35	-2328	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1P	35	-2328	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00	
2	35	-3568	-11	-0	0	0	1	1	0.00	0.23	0.01	
1A	70	-2720	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1B	70	-2720	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01	

1C	70	-2720	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.01
1D	70	-2720	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.01
1E	70	-2134	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1F	70	-2134	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1G	70	-2134	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1H	70	-2134	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1I	70	-2526	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01
1J	70	-2526	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01
1K	70	-2526	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01
1L	70	-2526	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01
1M	70	-2328	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1N	70	-2328	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1O	70	-2328	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1P	70	-2328	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01
2	70	-3566	-12	-0	0	0	-3	1	0.00	0.23	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2721	0	4	1	0.9078	1.0793	0.9155	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1B	-2721	0	3	1	0.9078	1.0793	0.9188	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1C	-2721	-0	4	1	0.9078	1.0621	0.9155	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1D	-2721	-0	3	1	0.9078	1.0621	0.9188	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1E	-2135	0	4	1	0.9078	1.0622	0.9337	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1F	-2135	0	3	1	0.9078	1.0622	0.9363	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1G	-2135	-0	4	1	0.9078	1.0487	0.9337	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1H	-2135	-0	3	1	0.9078	1.0487	0.9363	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1I	-2527	0	3	1	0.9078	1.0891	0.9218	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1J	-2527	0	3	1	0.9078	1.0891	0.9240	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1K	-2527	-0	3	1	0.9078	1.0479	0.9218	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1L	-2527	-0	3	1	0.9078	1.0479	0.9240	--	--	0.18	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1M	-2329	0	3	1	0.9078	1.0821	0.9280	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1N	-2329	0	3	1	0.9078	1.0821	0.9300	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1O	-2329	-0	3	1	0.9078	1.0441	0.9280	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1P	-2329	-0	3	1	0.9078	1.0441	0.9300	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
2	-3569	0	5	1	0.9078	1.1572	0.8881	--	--	0.26	--	0.28	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 27 NI 40 NF 39 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2101	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.14	0.02	
1B	0	-2101	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1C	0	-2101	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.14	0.02	
1D	0	-2101	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1E	0	-1631	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1F	0	-1631	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1G	0	-1631	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1H	0	-1631	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1I	0	-1949	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1J	0	-1949	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1K	0	-1949	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1L	0	-1949	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1M	0	-1783	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1N	0	-1783	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1O	0	-1783	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1P	0	-1783	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01	
2	0	-2743	-6	-0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1A	35	-2100	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1B	35	-2100	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1C	35	-2100	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1D	35	-2100	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1E	35	-1631	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1F	35	-1631	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1G	35	-1631	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1H	35	-1631	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1I	35	-1948	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1J	35	-1948	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1K	35	-1948	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1L	35	-1948	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1M	35	-1783	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1N	35	-1783	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1O	35	-1783	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1P	35	-1783	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
2	35	-2742	-8	-0	0	0	2	1	0.00	0.18	0.01	
1A	70	-2100	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.14	0.01	
1B	70	-2100	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.14	0.00	
1C	70	-2100	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.14	0.01	
1D	70	-2100	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.14	0.00	
1E	70	-1630	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.01	
1F	70	-1630	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.00	
1G	70	-1630	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.01	

1H	70	-1630	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.00
1I	70	-1948	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.13	0.00
1J	70	-1948	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.13	0.00
1K	70	-1948	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.13	0.00
1L	70	-1948	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.13	0.00
1M	70	-1782	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1N	70	-1782	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1O	70	-1782	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1P	70	-1782	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00
2	70	-2740	-10	-0	0	0	-1	1	0.00	0.18	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2101	0	3	1	0.9078	1.0509	0.9665	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1B	-2101	0	2	1	0.9078	1.0509	0.9692	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1C	-2101	-0	3	1	0.9078	1.0292	0.9665	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1D	-2101	-0	2	1	0.9078	1.0292	0.9692	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1E	-1631	0	3	1	0.9078	1.0395	0.9740	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1F	-1631	0	2	1	0.9078	1.0395	0.9761	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1G	-1631	-0	3	1	0.9078	1.0227	0.9740	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1H	-1631	-0	2	1	0.9078	1.0227	0.9761	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1I	-1949	0	3	1	0.9078	1.0662	0.9691	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1J	-1949	0	3	1	0.9078	1.0662	0.9711	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1K	-1949	-0	3	1	0.9078	1.0158	0.9691	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1L	-1949	-0	3	1	0.9078	1.0158	0.9711	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1M	-1783	0	3	1	0.9078	1.0605	0.9717	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1N	-1783	0	3	1	0.9078	1.0605	0.9735	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1O	-1783	-0	3	1	0.9078	1.0145	0.9717	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1P	-1783	-0	3	1	0.9078	1.0145	0.9735	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
2	-2743	0	4	1	0.9078	1.1122	0.9552	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 28 NI 26 NF 24 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	751	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	0	751	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	751	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	0	751	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	949	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1F	0	949	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1G	0	949	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1H	0	949	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1I	0	806	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1J	0	806	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1K	0	806	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1L	0	806	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1M	0	894	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1N	0	894	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1O	0	894	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1P	0	894	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
2	0	1249	13	-0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1A	35	752	7	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	35	752	9	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1C	35	752	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	35	752	9	-0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1E	35	950	7	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1F	35	950	9	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1G	35	950	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1H	35	950	9	-0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1I	35	807	7	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1J	35	807	8	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1K	35	807	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1L	35	807	8	-0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1M	35	895	7	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1N	35	895	8	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1O	35	895	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1P	35	895	8	-0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01	
2	35	1250	11	-0	0	0	4	1	0.00	0.08	0.02	
1A	70	753	6	0	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.02	
1B	70	753	7	0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.03	
1C	70	753	6	-0	0	0	4	1	0.00	0.05	0.02	
1D	70	753	7	-0	0	0	6	1	0.00	0.05	0.03	
1E	70	951	6	0	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.02	
1F	70	951	7	0	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.03	
1G	70	951	6	-0	0	0	4	1	0.00	0.06	0.02	
1H	70	951	7	-0	0	0	6	1	0.00	0.06	0.03	
1I	70	808	6	0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1J	70	808	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1K	70	808	6	-0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1L	70	808	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.02	

1M	70	896	6	0	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.02
1N	70	896	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.02
1O	70	896	6	-0	0	0	5	1	0.00	0.06	0.02
1P	70	896	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.06	0.02
2	70	1252	10	-0	0	0	7	1	0.00	0.08	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 29 NI 38 NF 24 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1390	3	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1B	0	-1390	3	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1C	0	-1390	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1D	0	-1390	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1E	0	-1078	3	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1F	0	-1078	3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1G	0	-1078	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1H	0	-1078	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1I	0	-1294	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1J	0	-1294	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-1294	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1L	0	-1294	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	-1174	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1N	0	-1174	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1O	0	-1174	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1P	0	-1174	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
2	0	-1814	4	-0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1A	35	-1389	1	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1B	35	-1389	2	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1C	35	-1389	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1D	35	-1389	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1E	35	-1077	1	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1F	35	-1077	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1G	35	-1077	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1H	35	-1077	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1I	35	-1293	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1J	35	-1293	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1K	35	-1293	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1L	35	-1293	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1M	35	-1173	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1N	35	-1173	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1O	35	-1173	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1P	35	-1173	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
2	35	-1812	3	-0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1A	70	-1388	0	0	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1B	70	-1388	1	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1C	70	-1388	0	-0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1D	70	-1388	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1E	70	-1076	0	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1F	70	-1076	1	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1G	70	-1076	0	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1H	70	-1076	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1I	70	-1292	0	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1J	70	-1292	1	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1K	70	-1292	0	-0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1L	70	-1292	1	-0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1M	70	-1172	0	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1N	70	-1172	1	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1O	70	-1172	0	-0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1P	70	-1172	1	-0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
2	70	-1811	1	-0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1390	0	3	1	0.9078	1.0378	1.0377	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1B	-1390	0	2	1	0.9078	1.0378	1.0382	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1C	-1390	-0	3	1	0.9078	1.0094	1.0377	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1D	-1390	-0	2	1	0.9078	1.0094	1.0382	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1E	-1078	0	3	1	0.9078	1.0293	1.0292	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1F	-1078	0	2	1	0.9078	1.0293	1.0296	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1G	-1078	-0	3	1	0.9078	1.0073	1.0292	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47

1H	-1078	-0	2	1	0.9078	1.0073	1.0296	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1I	-1294	0	3	1	0.9078	1.0590	1.0352	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1J	-1294	0	2	1	0.9078	1.0590	1.0354	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1K	-1294	-0	3	1	0.9078	0.9954	1.0352	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1L	-1294	-0	2	1	0.9078	0.9954	1.0354	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1M	-1174	0	3	1	0.9078	1.0535	1.0319	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1N	-1174	0	2	1	0.9078	1.0535	1.0321	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1O	-1174	-0	3	1	0.9078	0.9958	1.0319	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1P	-1174	-0	2	1	0.9078	0.9958	1.0321	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
2	-1814	0	4	1	0.9078	1.0535	1.0490	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 30 NI 61 NF 75 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2501	-4	1	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1B	0	2501	-2	1	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1C	0	2501	-4	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1D	0	2501	-2	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1E	0	2769	-4	1	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1F	0	2769	-2	1	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1G	0	2769	-4	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1H	0	2769	-2	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1I	0	2425	-4	0	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1J	0	2425	-2	0	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1K	0	2425	-4	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1L	0	2425	-2	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1M	0	2845	-4	0	0	0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
1N	0	2845	-2	0	0	0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
1O	0	2845	-4	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
1P	0	2845	-2	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
2	0	3881	-5	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.25	0.02	
1A	35	2502	-5	1	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1B	35	2502	-4	1	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.02	
1C	35	2502	-5	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1D	35	2502	-4	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.02	
1E	35	2770	-5	1	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1F	35	2770	-4	1	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1G	35	2770	-5	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1H	35	2770	-4	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1I	35	2426	-5	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1J	35	2426	-3	0	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.02	
1K	35	2426	-5	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1L	35	2426	-3	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.02	
1M	35	2846	-5	0	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.02	
1N	35	2846	-3	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.02	
1O	35	2846	-5	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.02	
1P	35	2846	-3	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.02	
2	35	3882	-6	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.25	0.03	
1A	70	2503	-6	1	0	-0	-5	1	0.00	0.16	0.03	
1B	70	2503	-5	1	0	-0	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1C	70	2503	-6	-1	0	0	-5	1	0.00	0.16	0.03	
1D	70	2503	-5	-1	0	0	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1E	70	2771	-6	1	0	-0	-5	1	0.00	0.18	0.03	
1F	70	2771	-5	1	0	-0	-5	1	0.00	0.18	0.02	
1G	70	2771	-6	-1	0	0	-5	1	0.00	0.18	0.03	
1H	70	2771	-5	-1	0	0	-5	1	0.00	0.18	0.02	
1I	70	2427	-7	0	0	-0	-6	1	0.00	0.16	0.03	
1J	70	2427	-5	0	0	-0	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1K	70	2427	-7	-0	0	0	-6	1	0.00	0.16	0.03	
1L	70	2427	-5	-0	0	0	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1M	70	2847	-7	0	0	-0	-6	1	0.00	0.19	0.03	
1N	70	2847	-5	0	0	-0	-5	1	0.00	0.19	0.02	
1O	70	2847	-7	-0	0	0	-6	1	0.00	0.19	0.03	
1P	70	2847	-5	-0	0	0	-5	1	0.00	0.19	0.02	
2	70	3884	-8	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.25	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 31 NI 73 NF 75 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	2976	-1	1	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.01
1B	0	2976	-0	1	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.01
1C	0	2976	-1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.01
1D	0	2976	-0	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.01
1E	0	3446	-1	1	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.01
1F	0	3446	-0	1	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.01
1G	0	3446	-1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.01
1H	0	3446	-0	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.01
1I	0	2674	-2	0	0	0	-2	1	0.00	0.17	0.01
1J	0	2674	-0	0	0	0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1K	0	2674	-2	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.17	0.01
1L	0	2674	-0	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1M	0	3748	-2	0	0	0	-2	1	0.00	0.24	0.01
1N	0	3748	-0	0	0	0	-4	1	0.00	0.24	0.02
1O	0	3748	-2	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.24	0.01
1P	0	3748	-0	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.24	0.02
2	0	4729	-2	0	0	-0	-4	1	0.00	0.31	0.02
1A	35	2977	-3	1	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.02
1B	35	2977	-2	1	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.02
1C	35	2977	-3	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.02
1D	35	2977	-2	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.02
1E	35	3447	-3	1	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.02
1F	35	3447	-2	1	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.02
1G	35	3447	-3	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.02
1H	35	3447	-2	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.02
1I	35	2675	-3	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01
1J	35	2675	-1	0	0	0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1K	35	2675	-3	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01
1L	35	2675	-1	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1M	35	3749	-3	0	0	0	-3	1	0.00	0.24	0.01
1N	35	3749	-1	0	0	0	-4	1	0.00	0.24	0.02
1O	35	3749	-3	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.24	0.01
1P	35	3749	-1	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.24	0.02
2	35	4730	-3	0	0	-0	-5	1	0.00	0.31	0.03
1A	70	2978	-4	1	0	-0	-5	1	0.00	0.19	0.02
1B	70	2978	-3	1	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.02
1C	70	2978	-4	-1	0	0	-5	1	0.00	0.19	0.02
1D	70	2978	-3	-1	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.02
1E	70	3448	-4	1	0	-0	-5	1	0.00	0.22	0.02
1F	70	3448	-3	1	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1G	70	3448	-4	-1	0	0	-5	1	0.00	0.22	0.02
1H	70	3448	-3	-1	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1I	70	2676	-4	0	0	-0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1J	70	2676	-3	0	0	-0	-5	1	0.00	0.17	0.02
1K	70	2676	-4	-0	0	0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1L	70	2676	-3	-0	0	0	-5	1	0.00	0.17	0.02
1M	70	3750	-4	0	0	-0	-4	1	0.00	0.24	0.02
1N	70	3750	-3	0	0	-0	-5	1	0.00	0.24	0.02
1O	70	3750	-4	-0	0	0	-4	1	0.00	0.24	0.02
1P	70	3750	-3	-0	0	0	-5	1	0.00	0.24	0.02
2	70	4732	-5	0	0	-0	-6	1	0.00	0.31	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 32 NI 59 NF 60 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1859	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1B	0	1859	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1C	0	1859	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1D	0	1859	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1E	0	2075	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1F	0	2075	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1G	0	2075	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1H	0	2075	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1I	0	1785	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1J	0	1785	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1K	0	1785	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1L	0	1785	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1M	0	2149	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
1N	0	2149	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
1O	0	2149	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
1P	0	2149	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
2	0	2897	15	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.02	
1A	35	1860	8	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1B	35	1860	9	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1C	35	1860	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1D	35	1860	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	

1E	35	2076	8	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01
1F	35	2076	9	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01
1G	35	2076	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01
1H	35	2076	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01
1I	35	1786	8	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00
1J	35	1786	10	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01
1K	35	1786	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00
1L	35	1786	10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01
1M	35	2150	8	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00
1N	35	2150	10	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01
1O	35	2150	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00
1P	35	2150	10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01
2	35	2898	13	-0	0	-0	2	1	0.00	0.19	0.01
1A	70	1861	7	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02
1B	70	1861	8	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02
1C	70	1861	7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02
1D	70	1861	8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02
1E	70	2077	7	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02
1F	70	2077	8	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02
1G	70	2077	7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02
1H	70	2077	8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02
1I	70	1787	7	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.02
1J	70	1787	9	0	0	0	5	1	0.00	0.12	0.02
1K	70	1787	7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.02
1L	70	1787	9	-0	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.02
1M	70	2151	7	0	0	0	3	1	0.00	0.14	0.02
1N	70	2151	9	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.02
1O	70	2151	7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.14	0.02
1P	70	2151	9	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.02
2	70	2900	12	-0	0	-0	6	1	0.00	0.19	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 33 NI 57 NF 58 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	738	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1B	0	738	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	738	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1D	0	738	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	862	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1F	0	862	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1G	0	862	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1H	0	862	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1I	0	679	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1J	0	679	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1K	0	679	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1L	0	679	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1M	0	921	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1N	0	921	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1O	0	921	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1P	0	921	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
2	0	1178	8	0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.01	
1A	35	739	4	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	35	739	4	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1C	35	739	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	35	739	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1E	35	863	4	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1F	35	863	4	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1G	35	863	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1H	35	863	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1I	35	680	4	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1J	35	680	5	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1K	35	680	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1L	35	680	5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1M	35	922	4	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1N	35	922	5	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1O	35	922	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1P	35	922	5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00	
2	35	1180	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1A	70	740	3	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	70	740	3	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1C	70	740	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	70	740	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1E	70	864	3	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1F	70	864	3	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1G	70	864	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1H	70	864	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	

1I	70	681	2	0	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01
1J	70	681	3	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01
1K	70	681	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01
1L	70	681	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
1M	70	923	2	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1N	70	923	3	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1O	70	923	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01
1P	70	923	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
2	70	1181	5	0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 34 NI 55 NF 56 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-350	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-350	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	0	-350	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	-350	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	0	-235	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	0	-235	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	-235	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	-235	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	-435	1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1J	0	-435	2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	-435	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	-435	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	-149	1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	-149	2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	-149	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-149	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-430	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1A	35	-349	0	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1B	35	-349	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	35	-349	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1D	35	-349	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	35	-234	0	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1F	35	-234	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1G	35	-234	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1H	35	-234	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1I	35	-435	0	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1J	35	-435	1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1K	35	-435	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1L	35	-435	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1M	35	-148	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1N	35	-148	1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	35	-148	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1P	35	-148	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	35	-429	1	0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1A	70	-348	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1B	70	-348	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	70	-348	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1D	70	-348	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	70	-233	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1F	70	-233	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1G	70	-233	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1H	70	-233	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1I	70	-434	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1J	70	-434	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1K	70	-434	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1L	70	-434	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1M	70	-147	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1N	70	-147	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	70	-147	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1P	70	-147	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	70	-428	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-350	0	1	1	0.9078	1.0148	1.0132	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 47
1B	-350	0	1	1	0.9078	1.0148	1.0121	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 47
1C	-350	-0	1	1	0.9078	1.0148	1.0132	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 47

1D	-350	-0	1	1	0.9078	1.0148	1.0121	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 47
1E	-235	0	1	1	0.9078	1.0099	1.0089	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 47
1F	-235	0	1	1	0.9078	1.0099	1.0081	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 47
1G	-235	-0	1	1	0.9078	1.0099	1.0089	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 47
1H	-235	-0	1	1	0.9078	1.0099	1.0081	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 47
1I	-435	0	1	1	0.9078	1.0213	1.0176	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1J	-435	0	1	1	0.9078	1.0213	1.0135	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1K	-435	-0	1	1	0.9078	1.0214	1.0176	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1L	-435	-0	1	1	0.9078	1.0214	1.0135	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1M	-149	0	1	1	0.9078	1.0073	1.0060	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 47
1N	-149	0	1	1	0.9078	1.0073	1.0046	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 47
1O	-149	-0	1	1	0.9078	1.0073	1.0060	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 47
1P	-149	-0	1	1	0.9078	1.0073	1.0046	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 47
2	-430	-0	2	1	0.9078	1.0576	1.0157	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 35 NI 53 NF 54 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1527	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1B	0	-1527	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1C	0	-1527	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1D	0	-1527	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1E	0	-1265	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1F	0	-1265	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	-1265	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1H	0	-1265	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	-1628	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1J	0	-1628	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1K	0	-1628	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1L	0	-1628	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1M	0	-1164	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1N	0	-1164	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1O	0	-1164	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1P	0	-1164	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
2	0	-2057	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1A	35	-1526	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1B	35	-1526	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1C	35	-1526	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1D	35	-1526	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1E	35	-1265	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1F	35	-1265	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1G	35	-1265	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1H	35	-1265	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1I	35	-1628	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1J	35	-1628	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1K	35	-1628	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1L	35	-1628	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1M	35	-1163	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1N	35	-1163	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1O	35	-1163	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1P	35	-1163	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
2	35	-2056	-5	0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1A	70	-1526	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.10	0.00	
1B	70	-1526	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1C	70	-1526	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.10	0.00	
1D	70	-1526	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1E	70	-1264	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.08	0.00	
1F	70	-1264	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1G	70	-1264	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.08	0.00	
1H	70	-1264	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1I	70	-1627	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.11	0.00	
1J	70	-1627	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.00	
1K	70	-1627	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.11	0.00	
1L	70	-1627	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.00	
1M	70	-1163	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.08	0.00	
1N	70	-1163	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1O	70	-1163	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.08	0.00	
1P	70	-1163	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
2	70	-2054	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.13	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1527	0	2	1	0.9078	1.0696	0.9887	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1B	-1527	0	1	1	0.9078	1.0696	0.9815	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1C	-1527	-0	2	1	0.9078	1.0713	0.9887	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1D	-1527	-0	1	1	0.9078	1.0713	0.9815	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1E	-1265	0	2	1	0.9078	1.0577	0.9906	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1F	-1265	0	1	1	0.9078	1.0577	0.9847	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1G	-1265	-0	2	1	0.9078	1.0591	0.9906	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1H	-1265	-0	1	1	0.9078	1.0591	0.9847	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 47

1I	-1628	0	2	1	0.9078	1.0819	0.9911	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1J	-1628	0	1	1	0.9078	1.0819	0.9749	--	--	0.12	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1K	-1628	-0	2	1	0.9078	1.0814	0.9911	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1L	-1628	-0	1	1	0.9078	1.0814	0.9749	--	--	0.12	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1M	-1164	0	2	1	0.9078	1.0585	0.9936	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1N	-1164	0	1	1	0.9078	1.0585	0.9821	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1O	-1164	-0	2	1	0.9078	1.0581	0.9936	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1P	-1164	-0	1	1	0.9078	1.0581	0.9821	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
2	-2057	-0	3	1	0.9078	1.2754	0.9771	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 36 NI 51 NF 52 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2734	-10	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1B	0	-2734	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1C	0	-2734	-10	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1D	0	-2734	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1E	0	-2330	-10	0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1F	0	-2330	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1G	0	-2330	-10	-0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1H	0	-2330	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1I	0	-2854	-11	0	0	0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1J	0	-2854	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1K	0	-2854	-11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1L	0	-2854	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1M	0	-2210	-11	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.02	
1N	0	-2210	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1O	0	-2210	-11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.02	
1P	0	-2210	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
2	0	-3729	-14	0	0	0	6	1	0.00	0.24	0.03	
1A	35	-2733	-11	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1B	35	-2733	-10	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1C	35	-2733	-11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1D	35	-2733	-10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1E	35	-2329	-11	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1F	35	-2329	-10	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1G	35	-2329	-11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1H	35	-2329	-10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1I	35	-2853	-12	0	0	0	1	1	0.00	0.19	0.01	
1J	35	-2853	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.19	0.00	
1K	35	-2853	-12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.19	0.01	
1L	35	-2853	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.19	0.00	
1M	35	-2209	-12	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1N	35	-2209	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1O	35	-2209	-12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1P	35	-2209	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
2	35	-3728	-16	0	0	0	1	1	0.00	0.24	0.01	
1A	70	-2732	-13	0	0	1	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1B	70	-2732	-11	0	0	1	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1C	70	-2732	-13	-0	0	-1	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1D	70	-2732	-11	-0	0	-1	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1E	70	-2328	-13	0	0	1	-3	1	0.00	0.15	0.02	
1F	70	-2328	-11	0	0	1	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1G	70	-2328	-13	-0	0	-1	-3	1	0.00	0.15	0.02	
1H	70	-2328	-11	-0	0	-1	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1I	70	-2852	-14	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.02	
1J	70	-2852	-10	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
1K	70	-2852	-14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.02	
1L	70	-2852	-10	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
1M	70	-2208	-14	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1N	70	-2208	-10	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1O	70	-2208	-14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1P	70	-2208	-10	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
2	70	-3726	-17	0	0	-0	-5	1	0.00	0.24	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2734	1	5	1	0.9078	1.0803	0.9027	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1B	-2734	1	4	1	0.9078	1.0803	0.8991	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1C	-2734	-1	5	1	0.9078	1.0662	0.9027	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1D	-2734	-1	4	1	0.9078	1.0662	0.8991	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1E	-2330	1	5	1	0.9078	1.0684	0.9171	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1F	-2330	1	4	1	0.9078	1.0684	0.9140	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1G	-2330	-1	5	1	0.9078	1.0564	0.9171	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1H	-2330	-1	4	1	0.9078	1.0564	0.9140	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1I	-2854	0	5	1	0.9078	1.1084	0.9022	--	--	0.20	--	0.23	Snell. 'zx'= 47
1J	-2854	0	4	1	0.9078	1.1084	0.8887	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1K	-2854	-0	5	1	0.9078	1.0767	0.9022	--	--	0.20	--	0.23	Snell. 'zx'= 47
1L	-2854	-0	4	1	0.9078	1.0767	0.8887	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1M	-2210	0	5	1	0.9078	1.0839	0.9243	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 47

1N	-2210	0	4	1	0.9078	1.0839	0.9138	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'=	47
1O	-2210	-0	5	1	0.9078	1.0594	0.9243	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'=	47
1P	-2210	-0	4	1	0.9078	1.0594	0.9138	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'=	47
2	-3729	0	6	1	0.9078	0.8897	0.8628	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'=	47

ASTA NUM. 37 NI 14 NF 50 Lungh. 71.5 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0366 0.0366 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3787	6	3	0	1	-4	1	0.00	0.25	0.02	
1B	0	-3787	8	3	0	1	-5	1	0.00	0.25	0.03	
1C	0	-3787	6	-3	0	-1	-4	1	0.00	0.25	0.02	
1D	0	-3787	8	-3	0	-1	-5	1	0.00	0.25	0.03	
1E	0	-3325	6	3	0	1	-4	1	0.00	0.22	0.02	
1F	0	-3325	8	3	0	1	-5	1	0.00	0.22	0.02	
1G	0	-3325	6	-3	0	-1	-4	1	0.00	0.22	0.02	
1H	0	-3325	8	-3	0	-1	-5	1	0.00	0.22	0.02	
1I	0	-3894	3	1	0	1	-2	1	0.00	0.25	0.01	
1J	0	-3894	11	1	0	1	-6	1	0.00	0.25	0.03	
1K	0	-3894	3	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.25	0.01	
1L	0	-3894	11	-1	0	-0	-6	1	0.00	0.25	0.03	
1M	0	-3218	3	1	0	1	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1N	0	-3218	11	1	0	1	-6	1	0.00	0.21	0.03	
1O	0	-3218	3	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1P	0	-3218	11	-1	0	-0	-6	1	0.00	0.21	0.03	
2	0	-5238	10	0	0	0	-7	1	0.00	0.34	0.04	
1A	36	-3786	4	3	0	0	-2	1	0.00	0.25	0.01	
1B	36	-3786	7	3	0	0	-2	1	0.00	0.25	0.01	
1C	36	-3786	4	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.25	0.01	
1D	36	-3786	7	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.25	0.01	
1E	36	-3324	4	3	0	0	-2	1	0.00	0.22	0.01	
1F	36	-3324	7	3	0	0	-2	1	0.00	0.22	0.01	
1G	36	-3324	4	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.22	0.01	
1H	36	-3324	7	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.22	0.01	
1I	36	-3893	2	1	0	0	-2	1	0.00	0.25	0.01	
1J	36	-3893	10	1	0	0	-3	1	0.00	0.25	0.01	
1K	36	-3893	2	-1	0	0	-2	1	0.00	0.25	0.01	
1L	36	-3893	10	-1	0	0	-3	1	0.00	0.25	0.01	
1M	36	-3217	2	1	0	0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1N	36	-3217	10	1	0	0	-3	1	0.00	0.21	0.01	
1O	36	-3217	2	-1	0	0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1P	36	-3217	10	-1	0	0	-3	1	0.00	0.21	0.01	
2	36	-5236	8	0	0	0	-3	1	0.00	0.34	0.02	
1A	71	-3785	3	3	0	-1	-1	1	0.00	0.25	0.01	
1B	71	-3785	6	3	0	-1	0	1	0.00	0.25	0.01	
1C	71	-3785	3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.25	0.00	
1D	71	-3785	6	-3	0	1	0	1	0.00	0.25	0.00	
1E	71	-3323	3	3	0	-1	-1	1	0.00	0.22	0.00	
1F	71	-3323	6	3	0	-1	0	1	0.00	0.22	0.00	
1G	71	-3323	3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.22	0.00	
1H	71	-3323	6	-3	0	1	0	1	0.00	0.22	0.00	
1I	71	-3892	0	1	0	-0	-1	1	0.00	0.25	0.01	
1J	71	-3892	8	1	0	-0	1	1	0.00	0.25	0.00	
1K	71	-3892	0	-1	0	0	-1	1	0.00	0.25	0.01	
1L	71	-3892	8	-1	0	0	1	1	0.00	0.25	0.00	
1M	71	-3216	0	1	0	-0	-1	1	0.00	0.21	0.01	
1N	71	-3216	8	1	0	-0	1	1	0.00	0.21	0.00	
1O	71	-3216	0	-1	0	0	-1	1	0.00	0.21	0.01	
1P	71	-3216	8	-1	0	0	1	1	0.00	0.21	0.00	
2	71	-5235	7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.34	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-3787	1	-4	1	0.9038	0.8392	1.0473	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'=	48
1B	-3787	1	-5	1	0.9038	0.8392	1.0046	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'=	48
1C	-3787	-1	-4	1	0.9038	0.8185	1.0473	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'=	48
1D	-3787	-1	-5	1	0.9038	0.8185	1.0046	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'=	48
1E	-3325	1	-4	1	0.9038	0.8588	1.0416	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'=	48
1F	-3325	1	-5	1	0.9038	0.8588	1.0040	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'=	48
1G	-3325	-1	-4	1	0.9038	0.8407	1.0416	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'=	48
1H	-3325	-1	-5	1	0.9038	0.8407	1.0040	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'=	48
1I	-3894	1	-2	1	0.9038	0.8325	1.1120	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'=	48
1J	-3894	1	-6	1	0.9038	0.8325	0.9868	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'=	48
1K	-3894	0	-2	1	0.9038	0.8125	1.1120	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'=	48
1L	-3894	0	-6	1	0.9038	0.8125	0.9868	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'=	48
1M	-3218	1	-2	1	0.9038	0.8616	1.0926	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'=	48
1N	-3218	1	-6	1	0.9038	0.8616	0.9890	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'=	48
1O	-3218	0	-2	1	0.9038	0.8450	1.0926	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'=	48
1P	-3218	0	-6	1	0.9038	0.8450	0.9890	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'=	48
2	-5238	0	-7	1	0.9038	0.9120	1.0271	--	--	0.38	--	0.41	Snell. 'zx'=	48

ASTA NUM. 38 NI 71 NF 72 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

		Sollecitazioni di calcolo e di verifica						Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2348	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1B	0	2348	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1C	0	2348	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1D	0	2348	13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1E	0	2766	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1F	0	2766	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1G	0	2766	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1H	0	2766	13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1I	0	2042	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1J	0	2042	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.02	
1K	0	2042	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1L	0	2042	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.02	
1M	0	3072	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1N	0	3072	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.02	
1O	0	3072	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1P	0	3072	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.02	
2	0	3766	18	0	0	-0	-4	1	0.00	0.24	0.02	
1A	35	2349	11	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1B	35	2349	12	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1C	35	2349	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1D	35	2349	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1E	35	2767	11	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.01	
1F	35	2767	12	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.01	
1G	35	2767	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.01	
1H	35	2767	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.01	
1I	35	2043	10	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1J	35	2043	13	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1K	35	2043	10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1L	35	2043	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1M	35	3073	10	0	0	0	1	1	0.00	0.20	0.01	
1N	35	3073	13	0	0	0	1	1	0.00	0.20	0.01	
1O	35	3073	10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.20	0.01	
1P	35	3073	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.20	0.01	
2	35	3768	17	0	0	-0	2	1	0.00	0.24	0.01	
1A	70	2350	9	0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1B	70	2350	11	0	0	0	6	1	0.00	0.15	0.03	
1C	70	2350	9	-0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1D	70	2350	11	-0	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.03	
1E	70	2768	9	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1F	70	2768	11	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.03	
1G	70	2768	9	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1H	70	2768	11	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.03	
1I	70	2044	8	0	0	0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1J	70	2044	12	0	0	0	6	1	0.00	0.13	0.03	
1K	70	2044	8	-0	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1L	70	2044	12	-0	0	-0	6	1	0.00	0.13	0.03	
1M	70	3074	8	0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.02	
1N	70	3074	12	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.03	
1O	70	3074	8	-0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.02	
1P	70	3074	12	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.03	
2	70	3769	15	0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 39 NI 69 NF 70 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

		Sollecitazioni di calcolo e di verifica						Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1238	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.01	
1B	0	1238	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.01	
1C	0	1238	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.01	
1D	0	1238	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.01	
1E	0	1548	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.01	
1F	0	1548	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.01	
1G	0	1548	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.01	
1H	0	1548	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.01	
1I	0	951	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1J	0	951	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.06	0.01	
1K	0	951	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	

1L	0	951	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.06	0.01
1M	0	1835	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1N	0	1835	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1O	0	1835	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1P	0	1835	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
2	0	2051	12	0	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01
1A	35	1239	6	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01
1B	35	1239	7	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01
1C	35	1239	6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01
1D	35	1239	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01
1E	35	1549	6	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01
1F	35	1549	7	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01
1G	35	1549	6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01
1H	35	1549	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01
1I	35	952	5	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01
1J	35	952	8	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01
1K	35	952	5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01
1L	35	952	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01
1M	35	1836	5	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01
1N	35	1836	8	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01
1O	35	1836	5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01
1P	35	1836	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01
2	35	2052	10	0	0	-0	2	1	0.00	0.13	0.01
1A	70	1240	5	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.02
1B	70	1240	6	0	0	0	4	1	0.00	0.08	0.02
1C	70	1240	5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.02
1D	70	1240	6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.02
1E	70	1550	5	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.02
1F	70	1550	6	0	0	0	4	1	0.00	0.10	0.02
1G	70	1550	5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.02
1H	70	1550	6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.02
1I	70	953	4	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1J	70	953	7	0	0	0	4	1	0.00	0.06	0.02
1K	70	953	4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01
1L	70	953	7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.02
1M	70	1837	4	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01
1N	70	1837	7	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02
1O	70	1837	4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01
1P	70	1837	7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02
2	70	2053	8	0	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 40 NI 67 NF 68 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	176	4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	176	5	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	176	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	176	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	431	4	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	0	431	5	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	0	431	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	0	431	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	0	-81	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-81	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-81	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-81	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	687	3	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1N	0	687	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1O	0	687	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1P	0	687	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
2	0	446	6	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1A	35	177	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1B	35	177	4	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	35	177	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1D	35	177	4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	35	431	3	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1F	35	431	4	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1G	35	431	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1H	35	431	4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1I	35	-80	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	35	-80	5	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	35	-80	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	35	-80	5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	35	688	2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1N	35	688	5	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1O	35	688	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	

1P	35	688	5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
2	35	447	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01
1A	70	178	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1B	70	178	2	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1C	70	178	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1D	70	178	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1E	70	432	1	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01
1F	70	432	2	0	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01
1G	70	432	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01
1H	70	432	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01
1I	70	-79	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1J	70	-79	3	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.02
1K	70	-79	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1L	70	-79	3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.02
1M	70	689	0	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01
1N	70	689	3	0	0	0	3	1	0.00	0.04	0.02
1O	70	689	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
1P	70	689	3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.02
2	70	449	3	0	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-81	0	2	1	0.9078	1.0041	1.0018	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 47
1J	-81	0	3	1	0.9078	1.0041	1.0001	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 47
1K	-81	-0	2	1	0.9078	1.0041	1.0018	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 47
1L	-81	-0	3	1	0.9078	1.0041	1.0001	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 41 NI 65 NF 66 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-938	1	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1B	0	-938	2	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1C	0	-938	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1D	0	-938	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1E	0	-658	1	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1F	0	-658	2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1G	0	-658	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1H	0	-658	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1I	0	-1144	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1J	0	-1144	3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1K	0	-1144	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1L	0	-1144	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1M	0	-452	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1N	0	-452	3	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	0	-452	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1P	0	-452	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
2	0	-1176	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1A	35	-937	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1B	35	-937	1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1C	35	-937	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1D	35	-937	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1E	35	-657	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1F	35	-657	1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1G	35	-657	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1H	35	-657	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1I	35	-1143	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1J	35	-1143	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1K	35	-1143	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1L	35	-1143	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1M	35	-451	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1N	35	-451	2	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1O	35	-451	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1P	35	-451	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
2	35	-1175	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1A	70	-936	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1B	70	-936	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1C	70	-936	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1D	70	-936	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1E	70	-656	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1F	70	-656	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1G	70	-656	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1H	70	-656	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1I	70	-1142	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1J	70	-1142	0	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1K	70	-1142	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1L	70	-1142	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1M	70	-450	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1N	70	-450	0	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1O	70	-450	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	

1P	70	-450	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01
2	70	-1174	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-938	0	1	1	0.9078	1.0367	1.0364	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 47
1B	-938	0	2	1	0.9078	1.0367	1.0335	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 47
1C	-938	-0	1	1	0.9078	1.0368	1.0364	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 47
1D	-938	-0	2	1	0.9078	1.0368	1.0335	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 47
1E	-658	0	1	1	0.9078	1.0258	1.0255	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 47
1F	-658	0	2	1	0.9078	1.0258	1.0235	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 47
1G	-658	-0	1	1	0.9078	1.0258	1.0255	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 47
1H	-658	-0	2	1	0.9078	1.0258	1.0235	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 47
1I	-1144	0	2	1	0.9078	1.0586	1.0241	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1J	-1144	0	2	1	0.9078	1.0586	1.0274	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1K	-1144	-0	2	1	0.9078	1.0585	1.0241	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1L	-1144	-0	2	1	0.9078	1.0585	1.0274	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1M	-452	0	2	1	0.9078	1.0231	1.0095	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1N	-452	0	2	1	0.9078	1.0231	1.0108	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1O	-452	-0	2	1	0.9078	1.0231	1.0095	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
1P	-452	-0	2	1	0.9078	1.0231	1.0108	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 47
2	-1176	-0	2	1	0.9078	1.1574	1.0547	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 42 NI 63 NF 64 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2070	-9	1	0	0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1B	0	-2070	-7	1	0	0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1C	0	-2070	-9	-1	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1D	0	-2070	-7	-1	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1E	0	-1784	-9	1	0	0	5	1	0.00	0.12	0.02	
1F	0	-1784	-7	1	0	0	5	1	0.00	0.12	0.02	
1G	0	-1784	-9	-1	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.02	
1H	0	-1784	-7	-1	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.02	
1I	0	-2244	-9	0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1J	0	-2244	-7	0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1K	0	-2244	-9	-0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1L	0	-2244	-7	-0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1M	0	-1610	-9	0	0	0	5	1	0.00	0.10	0.02	
1N	0	-1610	-7	0	0	0	5	1	0.00	0.10	0.02	
1O	0	-1610	-9	-0	0	-0	5	1	0.00	0.10	0.02	
1P	0	-1610	-7	-0	0	-0	5	1	0.00	0.10	0.02	
2	0	-2838	-12	-0	0	-0	7	1	0.00	0.18	0.03	
1A	35	-2069	-10	1	0	0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1B	35	-2069	-9	1	0	0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1C	35	-2069	-10	-1	0	-0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1D	35	-2069	-9	-1	0	-0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1E	35	-1783	-10	1	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1F	35	-1783	-9	1	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1G	35	-1783	-10	-1	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1H	35	-1783	-9	-1	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1I	35	-2243	-11	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1J	35	-2243	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1K	35	-2243	-11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1L	35	-2243	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1M	35	-1609	-11	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1N	35	-1609	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1O	35	-1609	-11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1P	35	-1609	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
2	35	-2837	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.18	0.01	
1A	70	-2068	-11	1	0	0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1B	70	-2068	-10	1	0	0	-1	1	0.00	0.13	0.01	
1C	70	-2068	-11	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1D	70	-2068	-10	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.13	0.01	
1E	70	-1782	-11	1	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1F	70	-1782	-10	1	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.01	
1G	70	-1782	-11	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1H	70	-1782	-10	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.01	
1I	70	-2242	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1J	70	-2242	-9	0	0	0	-1	1	0.00	0.15	0.00	
1K	70	-2242	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1L	70	-2242	-9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.15	0.00	
1M	70	-1608	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.10	0.01	
1N	70	-1608	-9	0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1O	70	-1608	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.10	0.01	
1P	70	-1608	-9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
2	70	-2836	-15	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2070	0	5	1	0.9078	1.0906	0.9581	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1B	-2070	0	5	1	0.9078	1.0906	0.9681	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1C	-2070	-0	5	1	0.9078	1.0908	0.9581	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1D	-2070	-0	5	1	0.9078	1.0908	0.9681	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1E	-1784	0	5	1	0.9078	1.0781	0.9639	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1F	-1784	0	5	1	0.9078	1.0781	0.9725	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1G	-1784	-0	5	1	0.9078	1.0783	0.9639	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1H	-1784	-0	5	1	0.9078	1.0783	0.9725	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1I	-2244	0	5	1	0.9078	1.0578	0.9436	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1J	-2244	0	5	1	0.9078	1.0578	0.9775	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1K	-2244	-0	5	1	0.9078	1.0583	0.9436	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1L	-2244	-0	5	1	0.9078	1.0583	0.9775	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1M	-1610	0	5	1	0.9078	1.0415	0.9595	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1N	-1610	0	5	1	0.9078	1.0415	0.9839	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1O	-1610	-0	5	1	0.9078	1.0418	0.9595	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1P	-1610	-0	5	1	0.9078	1.0418	0.9839	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
2	-2838	-0	7	1	0.9078	1.3799	0.9476	--	--	0.20	--	0.24	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 43 NI 17 NF 62 Lungh. 71.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0367 0.0367 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3181	17	4	0	2	-8	1	0.00	0.21	0.04	
1B	0	-3181	19	4	0	2	-8	1	0.00	0.21	0.04	
1C	0	-3181	17	-4	0	-2	-8	1	0.00	0.21	0.04	
1D	0	-3181	19	-4	0	-2	-8	1	0.00	0.21	0.04	
1E	0	-2863	17	4	0	2	-8	1	0.00	0.19	0.04	
1F	0	-2863	19	4	0	2	-8	1	0.00	0.19	0.04	
1G	0	-2863	17	-4	0	-2	-8	1	0.00	0.19	0.04	
1H	0	-2863	19	-4	0	-2	-8	1	0.00	0.19	0.04	
1I	0	-3363	16	2	0	1	-7	1	0.00	0.22	0.03	
1J	0	-3363	21	2	0	1	-9	1	0.00	0.22	0.04	
1K	0	-3363	16	-2	0	-1	-7	1	0.00	0.22	0.03	
1L	0	-3363	21	-2	0	-1	-9	1	0.00	0.22	0.04	
1M	0	-2681	16	2	0	1	-7	1	0.00	0.17	0.03	
1N	0	-2681	21	2	0	1	-9	1	0.00	0.17	0.04	
1O	0	-2681	16	-2	0	-1	-7	1	0.00	0.17	0.03	
1P	0	-2681	21	-2	0	-1	-9	1	0.00	0.17	0.04	
2	0	-4452	27	-0	0	-0	-12	1	0.01	0.29	0.06	
1A	36	-3180	16	4	0	0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1B	36	-3180	18	4	0	0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1C	36	-3180	16	-4	0	-0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1D	36	-3180	18	-4	0	-0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1E	36	-2863	16	4	0	0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
1F	36	-2863	18	4	0	0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
1G	36	-2863	16	-4	0	-0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
1H	36	-2863	18	-4	0	-0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
1I	36	-3363	14	2	0	0	-2	1	0.00	0.22	0.01	
1J	36	-3363	19	2	0	0	-2	1	0.00	0.22	0.01	
1K	36	-3363	14	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.22	0.01	
1L	36	-3363	19	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.22	0.01	
1M	36	-2680	14	2	0	0	-2	1	0.00	0.17	0.01	
1N	36	-2680	19	2	0	0	-2	1	0.00	0.17	0.01	
1O	36	-2680	14	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.17	0.01	
1P	36	-2680	19	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.17	0.01	
2	36	-4451	25	-0	0	-0	-2	1	0.01	0.29	0.01	
1A	72	-3180	14	4	0	-1	4	1	0.00	0.21	0.02	
1B	72	-3180	17	4	0	-1	5	1	0.00	0.21	0.02	
1C	72	-3180	14	-4	0	1	4	1	0.00	0.21	0.02	
1D	72	-3180	17	-4	0	1	5	1	0.00	0.21	0.02	
1E	72	-2862	14	4	0	-1	4	1	0.00	0.19	0.02	
1F	72	-2862	17	4	0	-1	5	1	0.00	0.19	0.02	
1G	72	-2862	14	-4	0	1	4	1	0.00	0.19	0.02	
1H	72	-2862	17	-4	0	1	5	1	0.00	0.19	0.02	
1I	72	-3362	13	2	0	-1	3	1	0.00	0.22	0.02	
1J	72	-3362	18	2	0	-1	5	1	0.00	0.22	0.03	
1K	72	-3362	13	-2	0	1	3	1	0.00	0.22	0.02	
1L	72	-3362	18	-2	0	1	5	1	0.00	0.22	0.03	
1M	72	-2680	13	2	0	-1	3	1	0.00	0.17	0.02	
1N	72	-2680	18	2	0	-1	5	1	0.00	0.17	0.03	
1O	72	-2680	13	-2	0	1	3	1	0.00	0.17	0.02	
1P	72	-2680	18	-2	0	1	5	1	0.00	0.17	0.03	
2	72	-4450	23	-0	0	-0	6	1	0.01	0.29	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-3181	2	-8	1	0.9027	0.8741	0.9149	--	--	0.23	--	0.27	Snell. 'zx'= 49
1B	-3181	2	-8	1	0.9027	0.8741	0.9078	--	--	0.23	--	0.27	Snell. 'zx'= 49
1C	-3181	-2	-8	1	0.9027	0.8744	0.9149	--	--	0.23	--	0.27	Snell. 'zx'= 49
1D	-3181	-2	-8	1	0.9027	0.8744	0.9078	--	--	0.23	--	0.27	Snell. 'zx'= 49
1E	-2863	2	-8	1	0.9027	0.8867	0.9234	--	--	0.21	--	0.25	Snell. 'zx'= 49
1F	-2863	2	-8	1	0.9027	0.8867	0.9170	--	--	0.21	--	0.25	Snell. 'zx'= 49
1G	-2863	-2	-8	1	0.9027	0.8869	0.9234	--	--	0.21	--	0.25	Snell. 'zx'= 49
1H	-2863	-2	-8	1	0.9027	0.8869	0.9170	--	--	0.21	--	0.25	Snell. 'zx'= 49
1I	-3363	1	-7	1	0.9027	0.8644	0.9213	--	--	0.24	--	0.28	Snell. 'zx'= 49
1J	-3363	1	-9	1	0.9027	0.8644	0.8938	--	--	0.24	--	0.28	Snell. 'zx'= 49
1K	-3363	-1	-7	1	0.9027	0.8648	0.9213	--	--	0.24	--	0.28	Snell. 'zx'= 49
1L	-3363	-1	-9	1	0.9027	0.8648	0.8938	--	--	0.24	--	0.28	Snell. 'zx'= 49
1M	-2681	1	-7	1	0.9027	0.8919	0.9373	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 49
1N	-2681	1	-9	1	0.9027	0.8919	0.9154	--	--	0.19	--	0.24	Snell. 'zx'= 49
1O	-2681	-1	-7	1	0.9027	0.8923	0.9373	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 49
1P	-2681	-1	-9	1	0.9027	0.8923	0.9154	--	--	0.19	--	0.24	Snell. 'zx'= 49
2	-4452	-0	-12	1	0.9027	1.5000	0.8724	--	--	0.32	--	0.37	Snell. 'zx'= 49

ASTA NUM. 44 NI 51 NF 50 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1311	-2	91	0	20	1	1	0.02	0.09	0.09	
1B	0	1311	3	91	0	20	-1	1	0.02	0.09	0.09	
1C	0	1311	-2	77	0	17	1	1	0.02	0.09	0.08	
1D	0	1311	3	77	0	17	-1	1	0.02	0.09	0.08	
1E	0	1537	-2	91	0	20	1	1	0.02	0.10	0.09	
1F	0	1537	3	91	0	20	-1	1	0.02	0.10	0.09	
1G	0	1537	-2	77	0	17	1	1	0.02	0.10	0.08	
1H	0	1537	3	77	0	17	-1	1	0.02	0.10	0.08	
1I	0	1255	-1	97	0	21	0	1	0.02	0.08	0.10	
1J	0	1255	1	97	0	21	-0	1	0.02	0.08	0.10	
1K	0	1255	-1	71	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1L	0	1255	1	71	0	15	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1M	0	1593	-1	97	0	21	0	1	0.02	0.10	0.10	
1N	0	1593	1	97	0	21	-0	1	0.02	0.10	0.10	
1O	0	1593	-1	71	0	15	0	1	0.02	0.10	0.07	
1P	0	1593	1	71	0	15	-0	1	0.02	0.10	0.07	
2	0	2097	0	124	0	27	-0	1	0.03	0.14	0.13	
1A	21	1312	-2	91	0	1	0	1	0.02	0.09	0.00	
1B	21	1312	3	91	0	1	-0	1	0.02	0.09	0.00	
1C	21	1312	-2	77	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00	
1D	21	1312	3	77	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00	
1E	21	1538	-2	91	0	1	0	1	0.02	0.10	0.00	
1F	21	1538	3	91	0	1	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1G	21	1538	-2	77	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1H	21	1538	3	77	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1I	21	1256	-1	97	0	1	0	1	0.02	0.08	0.00	
1J	21	1256	1	97	0	1	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1K	21	1256	-1	71	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1L	21	1256	1	71	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1M	21	1594	-1	97	0	1	0	1	0.02	0.10	0.00	
1N	21	1594	1	97	0	1	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1O	21	1594	-1	71	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1P	21	1594	1	71	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
2	21	2098	0	124	0	1	-0	1	0.03	0.14	0.00	
1A	42	1313	-2	91	0	-19	-0	1	0.02	0.09	0.09	
1B	42	1313	3	91	0	-19	0	1	0.02	0.09	0.09	
1C	42	1313	-2	77	0	-16	-0	1	0.02	0.09	0.08	
1D	42	1313	3	77	0	-16	0	1	0.02	0.09	0.08	
1E	42	1539	-2	91	0	-19	-0	1	0.02	0.10	0.09	
1F	42	1539	3	91	0	-19	0	1	0.02	0.10	0.09	
1G	42	1539	-2	77	0	-16	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1H	42	1539	3	77	0	-16	0	1	0.02	0.10	0.08	
1I	42	1257	-1	97	0	-20	-0	1	0.02	0.08	0.09	
1J	42	1257	1	97	0	-20	0	1	0.02	0.08	0.09	
1K	42	1257	-1	71	0	-15	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1L	42	1257	1	71	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1M	42	1595	-1	97	0	-20	-0	1	0.02	0.10	0.09	
1N	42	1595	1	97	0	-20	0	1	0.02	0.10	0.09	
1O	42	1595	-1	71	0	-15	-0	1	0.02	0.10	0.07	
1P	42	1595	1	71	0	-15	0	1	0.02	0.10	0.07	
2	42	2100	0	124	0	-25	0	1	0.03	0.14	0.12	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 45 NI 53 NF 52 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN		daN*m						
1A	0	761	-0	60	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06
1B	0	761	0	60	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06
1C	0	761	-0	49	0	10	0	1	0.01	0.05	0.05
1D	0	761	0	49	0	10	-0	1	0.01	0.05	0.05
1E	0	920	-0	60	0	12	0	1	0.01	0.06	0.06
1F	0	920	0	60	0	12	-0	1	0.01	0.06	0.06
1G	0	920	-0	49	0	10	0	1	0.01	0.06	0.05
1H	0	920	0	49	0	10	-0	1	0.01	0.06	0.05
1I	0	698	-0	64	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06
1J	0	698	0	64	0	13	-0	1	0.01	0.05	0.06
1K	0	698	-0	44	0	9	0	1	0.01	0.05	0.04
1L	0	698	0	44	0	9	-0	1	0.01	0.05	0.04
1M	0	983	-0	64	0	13	0	1	0.01	0.06	0.06
1N	0	983	0	64	0	13	-0	1	0.01	0.06	0.06
1O	0	983	-0	44	0	9	0	1	0.01	0.06	0.04
1P	0	983	0	44	0	9	-0	1	0.01	0.06	0.04
2	0	1237	0	80	0	16	-0	1	0.02	0.08	0.08
1A	21	762	-0	60	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1B	21	762	0	60	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1C	21	762	-0	49	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1D	21	762	0	49	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1E	21	921	-0	60	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00
1F	21	921	0	60	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00
1G	21	921	-0	49	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00
1H	21	921	0	49	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00
1I	21	699	-0	64	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1J	21	699	0	64	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1K	21	699	-0	44	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1L	21	699	0	44	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1M	21	984	-0	64	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00
1N	21	984	0	64	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00
1O	21	984	-0	44	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00
1P	21	984	0	44	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00
2	21	1238	0	80	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00
1A	42	763	-0	60	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06
1B	42	763	0	60	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06
1C	42	763	-0	49	0	-11	0	1	0.01	0.05	0.05
1D	42	763	0	49	0	-11	-0	1	0.01	0.05	0.05
1E	42	922	-0	60	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06
1F	42	922	0	60	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06
1G	42	922	-0	49	0	-11	0	1	0.01	0.06	0.05
1H	42	922	0	49	0	-11	-0	1	0.01	0.06	0.05
1I	42	700	-0	64	0	-14	0	1	0.01	0.05	0.07
1J	42	700	0	64	0	-14	-0	1	0.01	0.05	0.07
1K	42	700	-0	44	0	-10	0	1	0.01	0.05	0.05
1L	42	700	0	44	0	-10	-0	1	0.01	0.05	0.05
1M	42	985	-0	64	0	-14	0	1	0.01	0.06	0.07
1N	42	985	0	64	0	-14	-0	1	0.01	0.06	0.07
1O	42	985	-0	44	0	-10	0	1	0.01	0.06	0.05
1P	42	985	0	44	0	-10	-0	1	0.01	0.06	0.05
2	42	1240	0	80	0	-17	0	1	0.02	0.08	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 46 NI 55 NF 54 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	130	-1	33	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1B	0	130	1	33	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1C	0	130	-1	25	0	5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1D	0	130	1	25	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1E	0	198	-1	33	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	198	1	33	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1G	0	198	-1	25	0	5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1H	0	198	1	25	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1I	0	79	-0	38	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	79	0	38	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	79	-0	20	0	4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1L	0	79	0	20	0	4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1M	0	249	-0	38	0	8	0	1	0.01	0.02	0.04	
1N	0	249	0	38	0	8	-0	1	0.01	0.02	0.04	
1O	0	249	-0	20	0	4	0	1	0.00	0.02	0.02	
1P	0	249	0	20	0	4	-0	1	0.00	0.02	0.02	
2	0	241	0	43	0	9	0	1	0.01	0.02	0.04	
1A	21	131	-1	33	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1B	21	131	1	33	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1C	21	131	-1	25	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1D	21	131	1	25	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	

1E	21	199	-1	33	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1F	21	199	1	33	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1G	21	199	-1	25	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1H	21	199	1	25	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1I	21	80	-0	38	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1J	21	80	0	38	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1K	21	80	-0	20	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	21	80	0	20	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	21	250	-0	38	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00
1N	21	250	0	38	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00
1O	21	250	-0	20	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	21	250	0	20	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
2	21	242	0	43	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00
1A	42	132	-1	33	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03
1B	42	132	1	33	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03
1C	42	132	-1	25	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.03
1D	42	132	1	25	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.03
1E	42	200	-1	33	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03
1F	42	200	1	33	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03
1G	42	200	-1	25	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.03
1H	42	200	1	25	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.03
1I	42	81	-0	38	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04
1J	42	81	0	38	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04
1K	42	81	-0	20	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02
1L	42	81	0	20	0	-4	-0	1	0.00	0.01	0.02
1M	42	251	-0	38	0	-8	0	1	0.01	0.02	0.04
1N	42	251	0	38	0	-8	-0	1	0.01	0.02	0.04
1O	42	251	-0	20	0	-4	0	1	0.00	0.02	0.02
1P	42	251	0	20	0	-4	-0	1	0.00	0.02	0.02
2	42	243	0	43	0	-9	0	1	0.01	0.02	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 47 NI 57 NF 56 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-531	-1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	0	-531	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	0	-531	-1	-6	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.01	
1D	0	-531	1	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1E	0	-457	-1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	0	-457	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	0	-457	-1	-6	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.01	
1H	0	-457	1	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1I	0	-567	-0	3	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1J	0	-567	0	3	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1K	0	-567	-0	-10	0	-2	0	1	0.00	0.04	0.01	
1L	0	-567	0	-10	0	-2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1M	0	-421	-0	3	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	0	-421	0	3	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	0	-421	-0	-10	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.01	
1P	0	-421	0	-10	0	-2	-0	1	0.00	0.03	0.01	
2	0	-728	-0	-5	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.01	
1A	21	-530	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-530	1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-530	-1	-6	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	21	-530	1	-6	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	21	-456	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	21	-456	1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	21	-456	-1	-6	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	21	-456	1	-6	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	21	-566	-0	3	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1J	21	-566	0	3	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1K	21	-566	-0	-10	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1L	21	-566	0	-10	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1M	21	-420	-0	3	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	21	-420	0	3	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	21	-420	-0	-10	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	21	-420	0	-10	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
2	21	-727	-0	-5	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1A	42	-529	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	42	-529	1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	42	-529	-1	-6	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	42	-529	1	-6	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	42	-455	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	42	-455	1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	42	-455	-1	-6	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	42	-455	1	-6	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	42	-565	-0	3	0	-1	0	1	0.00	0.04	0.00	
1J	42	-565	0	3	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1K	42	-565	-0	-10	0	2	0	1	0.00	0.04	0.01	

1L	42	-565	0	-10	0	2	-0	1	0.00	0.04	0.01
1M	42	-419	-0	3	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00
1N	42	-419	0	3	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.00
1O	42	-419	-0	-10	0	2	0	1	0.00	0.03	0.01
1P	42	-419	0	-10	0	2	-0	1	0.00	0.03	0.01
2	42	-726	-0	-5	0	1	0	1	0.00	0.05	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-531	-1	0	1	0.9703	0.9978	1.0045	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-531	-1	-0	1	0.9703	0.9978	1.0045	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-531	-1	0	1	0.9703	0.9866	1.0045	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-531	-1	-0	1	0.9703	0.9866	1.0045	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1E	-457	-1	0	1	0.9703	0.9981	1.0038	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1F	-457	-1	-0	1	0.9703	0.9981	1.0038	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1G	-457	-1	0	1	0.9703	0.9885	1.0038	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1H	-457	-1	-0	1	0.9703	0.9885	1.0038	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-567	-1	0	1	0.9703	0.9907	1.0075	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1J	-567	-1	-0	1	0.9703	0.9907	1.0075	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1K	-567	-2	0	1	0.9703	0.9831	1.0075	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1L	-567	-2	-0	1	0.9703	0.9831	1.0075	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1M	-421	-1	0	1	0.9703	0.9931	1.0056	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1N	-421	-1	-0	1	0.9703	0.9931	1.0056	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1O	-421	-2	0	1	0.9703	0.9874	1.0056	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1P	-421	-2	-0	1	0.9703	0.9874	1.0056	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
2	-728	-1	0	1	0.9703	0.9858	1.0503	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 48 NI 59 NF 58 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1222	-1	-32	0	-7	0	1	0.01	0.08	0.03	
1B	0	-1222	1	-32	0	-7	-0	1	0.01	0.08	0.03	
1C	0	-1222	-1	-38	0	-8	0	1	0.01	0.08	0.04	
1D	0	-1222	1	-38	0	-8	-0	1	0.01	0.08	0.04	
1E	0	-1092	-1	-32	0	-7	0	1	0.01	0.07	0.03	
1F	0	-1092	1	-32	0	-7	-0	1	0.01	0.07	0.03	
1G	0	-1092	-1	-38	0	-8	0	1	0.01	0.07	0.04	
1H	0	-1092	1	-38	0	-8	-0	1	0.01	0.07	0.04	
1I	0	-1265	-0	-29	0	-6	0	1	0.01	0.08	0.03	
1J	0	-1265	0	-29	0	-6	-0	1	0.01	0.08	0.03	
1K	0	-1265	-0	-41	0	-9	0	1	0.01	0.08	0.04	
1L	0	-1265	0	-41	0	-9	-0	1	0.01	0.08	0.04	
1M	0	-1049	-0	-29	0	-6	0	1	0.01	0.07	0.03	
1N	0	-1049	0	-29	0	-6	-0	1	0.01	0.07	0.03	
1O	0	-1049	-0	-41	0	-9	0	1	0.01	0.07	0.04	
1P	0	-1049	0	-41	0	-9	-0	1	0.01	0.07	0.04	
2	0	-1705	-0	-52	0	-11	0	1	0.01	0.11	0.05	
1A	21	-1221	-1	-32	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1B	21	-1221	1	-32	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1C	21	-1221	-1	-38	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1D	21	-1221	1	-38	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1E	21	-1091	-1	-32	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1F	21	-1091	1	-32	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1G	21	-1091	-1	-38	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1H	21	-1091	1	-38	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1I	21	-1264	-0	-29	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1J	21	-1264	0	-29	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1K	21	-1264	-0	-41	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1L	21	-1264	0	-41	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1M	21	-1048	-0	-29	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1N	21	-1048	0	-29	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1O	21	-1048	-0	-41	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1P	21	-1048	0	-41	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
2	21	-1704	-0	-52	0	-0	0	1	0.01	0.11	0.00	
1A	42	-1220	-1	-32	0	7	-0	1	0.01	0.08	0.03	
1B	42	-1220	1	-32	0	7	0	1	0.01	0.08	0.03	
1C	42	-1220	-1	-38	0	8	-0	1	0.01	0.08	0.04	
1D	42	-1220	1	-38	0	8	0	1	0.01	0.08	0.04	
1E	42	-1090	-1	-32	0	7	-0	1	0.01	0.07	0.03	
1F	42	-1090	1	-32	0	7	0	1	0.01	0.07	0.03	
1G	42	-1090	-1	-38	0	8	-0	1	0.01	0.07	0.04	
1H	42	-1090	1	-38	0	8	0	1	0.01	0.07	0.04	
1I	42	-1263	-0	-29	0	6	0	1	0.01	0.08	0.03	
1J	42	-1263	0	-29	0	6	-0	1	0.01	0.08	0.03	
1K	42	-1263	-0	-41	0	8	0	1	0.01	0.08	0.04	
1L	42	-1263	0	-41	0	8	-0	1	0.01	0.08	0.04	
1M	42	-1047	-0	-29	0	6	0	1	0.01	0.07	0.03	
1N	42	-1047	0	-29	0	6	-0	1	0.01	0.07	0.03	
1O	42	-1047	-0	-41	0	8	0	1	0.01	0.07	0.04	
1P	42	-1047	0	-41	0	8	-0	1	0.01	0.07	0.04	
2	42	-1703	-0	-52	0	11	0	1	0.01	0.11	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1222	-7	-0	1	0.9703	0.9563	0.9692	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1B	-1222	-7	0	1	0.9703	0.9563	0.9692	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1C	-1222	-8	-0	1	0.9703	0.9563	0.9692	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1D	-1222	-8	0	1	0.9703	0.9563	0.9692	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1E	-1092	-7	-0	1	0.9703	0.9609	0.9725	--	--	0.07	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1F	-1092	-7	0	1	0.9703	0.9609	0.9725	--	--	0.07	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1G	-1092	-8	-0	1	0.9703	0.9609	0.9725	--	--	0.07	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1H	-1092	-8	0	1	0.9703	0.9609	0.9725	--	--	0.07	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1I	-1265	-6	0	1	0.9703	0.9550	1.0141	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1J	-1265	-6	-0	1	0.9703	0.9550	1.0141	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1K	-1265	-9	0	1	0.9703	0.9546	1.0141	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1L	-1265	-9	-0	1	0.9703	0.9546	1.0141	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1M	-1049	-6	0	1	0.9703	0.9626	1.0117	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1N	-1049	-6	-0	1	0.9703	0.9626	1.0117	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1O	-1049	-9	0	1	0.9703	0.9623	1.0117	--	--	0.07	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1P	-1049	-9	-0	1	0.9703	0.9623	1.0117	--	--	0.07	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
2	-1705	-11	0	1	0.9703	0.9390	1.1177	--	--	0.11	--	0.16	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 49 NI 61 NF 60 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1825	-2	-100	0	-22	0	1	0.02	0.12	0.10	
1B	0	-1825	2	-100	0	-22	-0	1	0.02	0.12	0.10	
1C	0	-1825	-2	-107	0	-23	0	1	0.02	0.12	0.11	
1D	0	-1825	2	-107	0	-23	-0	1	0.02	0.12	0.11	
1E	0	-1657	-2	-100	0	-22	0	1	0.02	0.11	0.10	
1F	0	-1657	2	-100	0	-22	-0	1	0.02	0.11	0.10	
1G	0	-1657	-2	-107	0	-23	0	1	0.02	0.11	0.11	
1H	0	-1657	2	-107	0	-23	-0	1	0.02	0.11	0.11	
1I	0	-1879	-1	-97	0	-21	0	1	0.02	0.12	0.10	
1J	0	-1879	1	-97	0	-21	-0	1	0.02	0.12	0.10	
1K	0	-1879	-1	-111	0	-24	0	1	0.02	0.12	0.12	
1L	0	-1879	1	-111	0	-24	-0	1	0.02	0.12	0.12	
1M	0	-1603	-1	-97	0	-21	0	1	0.02	0.10	0.10	
1N	0	-1603	1	-97	0	-21	-0	1	0.02	0.10	0.10	
1O	0	-1603	-1	-111	0	-24	0	1	0.02	0.10	0.12	
1P	0	-1603	1	-111	0	-24	-0	1	0.02	0.10	0.12	
2	0	-2565	0	-152	0	-33	0	1	0.03	0.17	0.16	
1A	21	-1824	-2	-100	0	-1	0	1	0.02	0.12	0.00	
1B	21	-1824	2	-100	0	-1	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1C	21	-1824	-2	-107	0	-1	0	1	0.02	0.12	0.00	
1D	21	-1824	2	-107	0	-1	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1E	21	-1656	-2	-100	0	-1	0	1	0.02	0.11	0.00	
1F	21	-1656	2	-100	0	-1	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1G	21	-1656	-2	-107	0	-1	0	1	0.02	0.11	0.00	
1H	21	-1656	2	-107	0	-1	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1I	21	-1878	-1	-97	0	-1	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1J	21	-1878	1	-97	0	-1	0	1	0.02	0.12	0.00	
1K	21	-1878	-1	-111	0	-1	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1L	21	-1878	1	-111	0	-1	0	1	0.02	0.12	0.00	
1M	21	-1602	-1	-97	0	-1	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1N	21	-1602	1	-97	0	-1	0	1	0.02	0.10	0.00	
1O	21	-1602	-1	-111	0	-1	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1P	21	-1602	1	-111	0	-1	0	1	0.02	0.10	0.00	
2	21	-2564	0	-152	0	-1	0	1	0.03	0.17	0.01	
1A	42	-1823	-2	-100	0	20	-0	1	0.02	0.12	0.10	
1B	42	-1823	2	-100	0	20	0	1	0.02	0.12	0.10	
1C	42	-1823	-2	-107	0	22	-0	1	0.02	0.12	0.10	
1D	42	-1823	2	-107	0	22	0	1	0.02	0.12	0.10	
1E	42	-1655	-2	-100	0	20	-0	1	0.02	0.11	0.10	
1F	42	-1655	2	-100	0	20	0	1	0.02	0.11	0.10	
1G	42	-1655	-2	-107	0	22	-0	1	0.02	0.11	0.10	
1H	42	-1655	2	-107	0	22	0	1	0.02	0.11	0.10	
1I	42	-1877	-1	-97	0	19	-0	1	0.02	0.12	0.09	
1J	42	-1877	1	-97	0	19	0	1	0.02	0.12	0.09	
1K	42	-1877	-1	-111	0	22	-0	1	0.02	0.12	0.11	
1L	42	-1877	1	-111	0	22	0	1	0.02	0.12	0.11	
1M	42	-1601	-1	-97	0	19	-0	1	0.02	0.10	0.09	
1N	42	-1601	1	-97	0	19	0	1	0.02	0.10	0.09	
1O	42	-1601	-1	-111	0	22	-0	1	0.02	0.10	0.11	
1P	42	-1601	1	-111	0	22	0	1	0.02	0.10	0.11	
2	42	-2563	0	-152	0	31	0	1	0.03	0.17	0.15	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-1825	-22	0	1	0.9703	0.9379	0.9363	--	--	0.12	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
1B	-1825	-22	-0	1	0.9703	0.9379	0.9363	--	--	0.12	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
1C	-1825	-23	0	1	0.9703	0.9377	0.9363	--	--	0.12	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1D	-1825	-23	-0	1	0.9703	0.9377	0.9363	--	--	0.12	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1E	-1657	-22	0	1	0.9703	0.9436	0.9422	--	--	0.11	--	0.21	Snell. 'zx'= 28
1F	-1657	-22	-0	1	0.9703	0.9436	0.9422	--	--	0.11	--	0.21	Snell. 'zx'= 28
1G	-1657	-23	0	1	0.9703	0.9435	0.9422	--	--	0.11	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
1H	-1657	-23	-0	1	0.9703	0.9435	0.9422	--	--	0.11	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
1I	-1879	-21	-0	1	0.9703	0.9360	0.9551	--	--	0.13	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
1J	-1879	-21	0	1	0.9703	0.9360	0.9551	--	--	0.13	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
1K	-1879	-24	-0	1	0.9703	0.9359	0.9551	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1L	-1879	-24	0	1	0.9703	0.9359	0.9551	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1M	-1603	-21	-0	1	0.9703	0.9454	0.9617	--	--	0.11	--	0.20	Snell. 'zx'= 28
1N	-1603	-21	0	1	0.9703	0.9454	0.9617	--	--	0.11	--	0.20	Snell. 'zx'= 28
1O	-1603	-24	-0	1	0.9703	0.9453	0.9617	--	--	0.11	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
1P	-1603	-24	0	1	0.9703	0.9453	0.9617	--	--	0.11	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
2	-2565	-33	0	1	0.9703	0.9126	1.1770	--	--	0.17	--	0.32	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 50 NI 63 NF 62 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	946	-2	-78	0	-18	1	1	0.02	0.06	0.08	
1B	0	946	2	-78	0	-18	-1	1	0.02	0.06	0.08	
1C	0	946	-2	-84	0	-19	1	1	0.02	0.06	0.09	
1D	0	946	2	-84	0	-19	-1	1	0.02	0.06	0.09	
1E	0	1116	-2	-78	0	-18	1	1	0.02	0.07	0.08	
1F	0	1116	2	-78	0	-18	-1	1	0.02	0.07	0.08	
1G	0	1116	-2	-84	0	-19	1	1	0.02	0.07	0.09	
1H	0	1116	2	-84	0	-19	-1	1	0.02	0.07	0.09	
1I	0	836	-1	-77	0	-17	1	1	0.02	0.05	0.08	
1J	0	836	1	-77	0	-17	-1	1	0.02	0.05	0.08	
1K	0	836	-1	-84	0	-19	1	1	0.02	0.05	0.09	
1L	0	836	1	-84	0	-19	-1	1	0.02	0.05	0.09	
1M	0	1226	-1	-77	0	-17	1	1	0.02	0.08	0.08	
1N	0	1226	1	-77	0	-17	-1	1	0.02	0.08	0.08	
1O	0	1226	-1	-84	0	-19	1	1	0.02	0.08	0.09	
1P	0	1226	1	-84	0	-19	-1	1	0.02	0.08	0.09	
2	0	1518	0	-119	0	-27	0	1	0.03	0.10	0.13	
1A	21	947	-2	-78	0	-1	1	1	0.02	0.06	0.01	
1B	21	947	2	-78	0	-1	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1C	21	947	-2	-84	0	-1	1	1	0.02	0.06	0.01	
1D	21	947	2	-84	0	-1	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1E	21	1117	-2	-78	0	-1	1	1	0.02	0.07	0.01	
1F	21	1117	2	-78	0	-1	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1G	21	1117	-2	-84	0	-1	1	1	0.02	0.07	0.01	
1H	21	1117	2	-84	0	-1	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1I	21	837	-1	-77	0	-1	0	1	0.02	0.05	0.01	
1J	21	837	1	-77	0	-1	-0	1	0.02	0.05	0.01	
1K	21	837	-1	-84	0	-1	0	1	0.02	0.05	0.01	
1L	21	837	1	-84	0	-1	-0	1	0.02	0.05	0.01	
1M	21	1227	-1	-77	0	-1	0	1	0.02	0.08	0.01	
1N	21	1227	1	-77	0	-1	-0	1	0.02	0.08	0.01	
1O	21	1227	-1	-84	0	-1	0	1	0.02	0.08	0.01	
1P	21	1227	1	-84	0	-1	-0	1	0.02	0.08	0.01	
2	21	1520	0	-119	0	-2	0	1	0.03	0.10	0.01	
1A	42	948	-2	-78	0	15	0	1	0.02	0.06	0.07	
1B	42	948	2	-78	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1C	42	948	-2	-84	0	16	0	1	0.02	0.06	0.08	
1D	42	948	2	-84	0	16	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1E	42	1118	-2	-78	0	15	0	1	0.02	0.07	0.07	
1F	42	1118	2	-78	0	15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1G	42	1118	-2	-84	0	16	0	1	0.02	0.07	0.08	
1H	42	1118	2	-84	0	16	-0	1	0.02	0.07	0.08	
1I	42	838	-1	-77	0	15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1J	42	838	1	-77	0	15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1K	42	838	-1	-84	0	17	0	1	0.02	0.05	0.08	
1L	42	838	1	-84	0	17	-0	1	0.02	0.05	0.08	
1M	42	1228	-1	-77	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1N	42	1228	1	-77	0	15	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1O	42	1228	-1	-84	0	17	0	1	0.02	0.08	0.08	
1P	42	1228	1	-84	0	17	-0	1	0.02	0.08	0.08	
2	42	1521	0	-119	0	23	0	1	0.03	0.10	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 51 NI 65 NF 64 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	406	-1	-48	0	-10	0	1	0.01	0.03	0.05
1B	0	406	1	-48	0	-10	-0	1	0.01	0.03	0.05
1C	0	406	-1	-54	0	-11	0	1	0.01	0.03	0.05
1D	0	406	1	-54	0	-11	-0	1	0.01	0.03	0.05
1E	0	575	-1	-48	0	-10	0	1	0.01	0.04	0.05
1F	0	575	1	-48	0	-10	-0	1	0.01	0.04	0.05
1G	0	575	-1	-54	0	-11	0	1	0.01	0.04	0.05
1H	0	575	1	-54	0	-11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1I	0	284	-0	-45	0	-9	0	1	0.01	0.02	0.04
1J	0	284	0	-45	0	-9	-0	1	0.01	0.02	0.04
1K	0	284	-0	-57	0	-11	0	1	0.01	0.02	0.05
1L	0	284	0	-57	0	-11	-0	1	0.01	0.02	0.05
1M	0	697	-0	-45	0	-9	0	1	0.01	0.05	0.04
1N	0	697	0	-45	0	-9	-0	1	0.01	0.05	0.04
1O	0	697	-0	-57	0	-11	0	1	0.01	0.05	0.05
1P	0	697	0	-57	0	-11	-0	1	0.01	0.05	0.05
2	0	722	0	-75	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07
1A	21	407	-1	-48	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00
1B	21	407	1	-48	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1C	21	407	-1	-54	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00
1D	21	407	1	-54	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1E	21	576	-1	-48	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1F	21	576	1	-48	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1G	21	576	-1	-54	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1H	21	576	1	-54	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1I	21	285	-0	-45	0	1	0	1	0.01	0.02	0.00
1J	21	285	0	-45	0	1	-0	1	0.01	0.02	0.00
1K	21	285	-0	-57	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1L	21	285	0	-57	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00
1M	21	698	-0	-45	0	1	0	1	0.01	0.05	0.00
1N	21	698	0	-45	0	1	-0	1	0.01	0.05	0.00
1O	21	698	-0	-57	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00
1P	21	698	0	-57	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00
2	21	723	0	-75	0	1	0	1	0.02	0.05	0.00
1A	42	408	-1	-48	0	11	0	1	0.01	0.03	0.05
1B	42	408	1	-48	0	11	-0	1	0.01	0.03	0.05
1C	42	408	-1	-54	0	12	0	1	0.01	0.03	0.06
1D	42	408	1	-54	0	12	-0	1	0.01	0.03	0.06
1E	42	576	-1	-48	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05
1F	42	576	1	-48	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1G	42	576	-1	-54	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06
1H	42	576	1	-54	0	12	-0	1	0.01	0.04	0.06
1I	42	286	-0	-45	0	10	0	1	0.01	0.02	0.05
1J	42	286	0	-45	0	10	-0	1	0.01	0.02	0.05
1K	42	286	-0	-57	0	12	0	1	0.01	0.02	0.06
1L	42	286	0	-57	0	12	-0	1	0.01	0.02	0.06
1M	42	699	-0	-45	0	10	0	1	0.01	0.05	0.05
1N	42	699	0	-45	0	10	-0	1	0.01	0.05	0.05
1O	42	699	-0	-57	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06
1P	42	699	0	-57	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06
2	42	724	0	-75	0	17	0	1	0.02	0.05	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 52 NI 67 NF 66 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-270	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.02	0.02	
1B	0	-270	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.02	0.02	
1C	0	-270	-1	-27	0	-5	0	1	0.01	0.02	0.03	
1D	0	-270	1	-27	0	-5	-0	1	0.01	0.02	0.03	
1E	0	-117	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1F	0	-117	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1G	0	-117	-1	-27	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	-117	1	-27	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1I	0	-424	-0	-16	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.01	
1J	0	-424	0	-16	0	-3	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1K	0	-424	-0	-31	0	-6	0	1	0.01	0.03	0.03	
1L	0	-424	0	-31	0	-6	-0	1	0.01	0.03	0.03	
1M	0	37	-0	-16	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	37	0	-16	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	37	-0	-31	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1P	0	37	0	-31	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	-286	0	-34	0	-7	0	1	0.01	0.02	0.03	
1A	21	-269	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	21	-269	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	21	-269	-1	-27	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1D	21	-269	1	-27	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1E	21	-117	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	21	-117	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	

1G	21	-117	-1	-27	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1H	21	-117	1	-27	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1I	21	-423	-0	-16	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1J	21	-423	0	-16	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1K	21	-423	-0	-31	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00
1L	21	-423	0	-31	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1M	21	38	-0	-16	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	38	0	-16	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	38	-0	-31	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1P	21	38	0	-31	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
2	21	-284	0	-34	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1A	42	-268	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.02	0.02
1B	42	-268	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.02	0.02
1C	42	-268	-1	-27	0	6	-0	1	0.01	0.02	0.03
1D	42	-268	1	-27	0	6	0	1	0.01	0.02	0.03
1E	42	-116	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.01	0.02
1F	42	-116	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.01	0.02
1G	42	-116	-1	-27	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03
1H	42	-116	1	-27	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03
1I	42	-422	-0	-16	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02
1J	42	-422	0	-16	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1K	42	-422	-0	-31	0	7	0	1	0.01	0.03	0.03
1L	42	-422	0	-31	0	7	-0	1	0.01	0.03	0.03
1M	42	39	-0	-16	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02
1N	42	39	0	-16	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1O	42	39	-0	-31	0	7	0	1	0.01	0.00	0.03
1P	42	39	0	-31	0	7	-0	1	0.01	0.00	0.03
2	42	-283	0	-34	0	8	0	1	0.01	0.02	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-270	4	-0	1	0.9703	0.9911	0.9935	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-270	4	0	1	0.9703	0.9911	0.9935	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-270	6	-0	1	0.9703	0.9909	0.9935	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1D	-270	6	0	1	0.9703	0.9909	0.9935	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1E	-117	4	-0	1	0.9703	0.9961	0.9972	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1F	-117	4	0	1	0.9703	0.9961	0.9972	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1G	-117	6	-0	1	0.9703	0.9960	0.9972	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1H	-117	6	0	1	0.9703	0.9960	0.9972	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-424	4	0	1	0.9703	0.9865	1.0059	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1J	-424	4	-0	1	0.9703	0.9865	1.0059	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1K	-424	7	0	1	0.9703	0.9854	1.0059	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1L	-424	7	-0	1	0.9703	0.9854	1.0059	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
2	-286	8	0	1	0.9703	0.9904	1.0197	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 53 NI 69 NF 68 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-942	-1	15	0	3	0	1	0.00	0.06	0.02	
1B	0	-942	1	15	0	3	-0	1	0.00	0.06	0.02	
1C	0	-942	-1	8	0	2	0	1	0.00	0.06	0.01	
1D	0	-942	1	8	0	2	-0	1	0.00	0.06	0.01	
1E	0	-755	-1	15	0	3	0	1	0.00	0.05	0.02	
1F	0	-755	1	15	0	3	-0	1	0.00	0.05	0.02	
1G	0	-755	-1	8	0	2	0	1	0.00	0.05	0.01	
1H	0	-755	1	8	0	2	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1I	0	-1114	-0	22	0	5	0	1	0.00	0.07	0.02	
1J	0	-1114	0	22	0	5	-0	1	0.00	0.07	0.02	
1K	0	-1114	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1L	0	-1114	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.07	0.00	
1M	0	-582	-0	22	0	5	0	1	0.00	0.04	0.02	
1N	0	-582	0	22	0	5	-0	1	0.00	0.04	0.02	
1O	0	-582	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1P	0	-582	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
2	0	-1250	-0	17	0	4	0	1	0.00	0.08	0.02	
1A	21	-941	-1	15	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1B	21	-941	1	15	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1C	21	-941	-1	8	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1D	21	-941	1	8	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1E	21	-754	-1	15	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	21	-754	1	15	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1G	21	-754	-1	8	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	21	-754	1	8	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1I	21	-1113	-0	22	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1J	21	-1113	0	22	0	0	-0	1	0.00	0.07	0.00	
1K	21	-1113	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1L	21	-1113	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.07	0.00	
1M	21	-581	-0	22	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1N	21	-581	0	22	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1O	21	-581	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1P	21	-581	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
2	21	-1249	-0	17	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	

1A	42	-940	-1	15	0	-3	-0	1	0.00	0.06	0.01
1B	42	-940	1	15	0	-3	0	1	0.00	0.06	0.01
1C	42	-940	-1	8	0	-1	-0	1	0.00	0.06	0.01
1D	42	-940	1	8	0	-1	0	1	0.00	0.06	0.01
1E	42	-753	-1	15	0	-3	-0	1	0.00	0.05	0.01
1F	42	-753	1	15	0	-3	0	1	0.00	0.05	0.01
1G	42	-753	-1	8	0	-1	-0	1	0.00	0.05	0.01
1H	42	-753	1	8	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.01
1I	42	-1112	-0	22	0	-4	0	1	0.00	0.07	0.02
1J	42	-1112	0	22	0	-4	-0	1	0.00	0.07	0.02
1K	42	-1112	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00
1L	42	-1112	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.07	0.00
1M	42	-580	-0	22	0	-4	0	1	0.00	0.04	0.02
1N	42	-580	0	22	0	-4	-0	1	0.00	0.04	0.02
1O	42	-580	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1P	42	-580	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00
2	42	-1248	-0	17	0	-3	0	1	0.00	0.08	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-942	3	-0	1	0.9703	0.9709	0.9715	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 28
1B	-942	3	0	1	0.9703	0.9709	0.9715	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 28
1C	-942	2	-0	1	0.9703	0.9749	0.9715	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1D	-942	2	0	1	0.9703	0.9749	0.9715	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1E	-755	3	-0	1	0.9703	0.9766	0.9771	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1F	-755	3	0	1	0.9703	0.9766	0.9771	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1G	-755	2	-0	1	0.9703	0.9799	0.9771	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1H	-755	2	0	1	0.9703	0.9799	0.9771	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1I	-1114	5	0	1	0.9703	0.9640	1.0215	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1J	-1114	5	-0	1	0.9703	0.9640	1.0215	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1K	-1114	0	0	1	0.9703	1.0023	1.0215	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 28
1L	-1114	0	-0	1	0.9703	1.0023	1.0215	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 28
1M	-582	5	0	1	0.9703	0.9812	1.0112	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1N	-582	5	-0	1	0.9703	0.9812	1.0112	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1O	-582	0	0	1	0.9703	1.0012	1.0112	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1P	-582	0	-0	1	0.9703	1.0012	1.0112	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
2	-1250	4	0	1	0.9703	0.9633	1.0863	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 54 NI 71 NF 70 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1635	-1	50	0	11	0	1	0.01	0.11	0.05	
1B	0	-1635	1	50	0	11	-0	1	0.01	0.11	0.05	
1C	0	-1635	-1	40	0	9	0	1	0.01	0.11	0.04	
1D	0	-1635	1	40	0	9	-0	1	0.01	0.11	0.04	
1E	0	-1385	-1	50	0	11	0	1	0.01	0.09	0.05	
1F	0	-1385	1	50	0	11	-0	1	0.01	0.09	0.05	
1G	0	-1385	-1	40	0	9	0	1	0.01	0.09	0.04	
1H	0	-1385	1	40	0	9	-0	1	0.01	0.09	0.04	
1I	0	-1817	-0	59	0	13	0	1	0.01	0.12	0.06	
1J	0	-1817	0	59	0	13	-0	1	0.01	0.12	0.06	
1K	0	-1817	-0	31	0	7	0	1	0.01	0.12	0.03	
1L	0	-1817	0	31	0	7	-0	1	0.01	0.12	0.03	
1M	0	-1203	-0	59	0	13	0	1	0.01	0.08	0.06	
1N	0	-1203	0	59	0	13	-0	1	0.01	0.08	0.06	
1O	0	-1203	-0	31	0	7	0	1	0.01	0.08	0.03	
1P	0	-1203	0	31	0	7	-0	1	0.01	0.08	0.03	
2	0	-2225	-0	67	0	14	0	1	0.02	0.14	0.07	
1A	21	-1634	-1	50	0	0	0	1	0.01	0.11	0.00	
1B	21	-1634	1	50	0	0	-0	1	0.01	0.11	0.00	
1C	21	-1634	-1	40	0	0	0	1	0.01	0.11	0.00	
1D	21	-1634	1	40	0	0	-0	1	0.01	0.11	0.00	
1E	21	-1384	-1	50	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1F	21	-1384	1	50	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1G	21	-1384	-1	40	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1H	21	-1384	1	40	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1I	21	-1816	-0	59	0	0	-0	1	0.01	0.12	0.00	
1J	21	-1816	0	59	0	0	0	1	0.01	0.12	0.00	
1K	21	-1816	-0	31	0	0	-0	1	0.01	0.12	0.00	
1L	21	-1816	0	31	0	0	0	1	0.01	0.12	0.00	
1M	21	-1202	-0	59	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1N	21	-1202	0	59	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1O	21	-1202	-0	31	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1P	21	-1202	0	31	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
2	21	-2224	-0	67	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00	
1A	42	-1633	-1	50	0	-10	-0	1	0.01	0.11	0.05	
1B	42	-1633	1	50	0	-10	0	1	0.01	0.11	0.05	
1C	42	-1633	-1	40	0	-8	-0	1	0.01	0.11	0.04	
1D	42	-1633	1	40	0	-8	0	1	0.01	0.11	0.04	
1E	42	-1383	-1	50	0	-10	-0	1	0.01	0.09	0.05	
1F	42	-1383	1	50	0	-10	0	1	0.01	0.09	0.05	
1G	42	-1383	-1	40	0	-8	-0	1	0.01	0.09	0.04	
1H	42	-1383	1	40	0	-8	0	1	0.01	0.09	0.04	

1I	42	-1815	-0	59	0	-12	-0	1	0.01	0.12	0.06
1J	42	-1815	0	59	0	-12	0	1	0.01	0.12	0.06
1K	42	-1815	-0	31	0	-6	-0	1	0.01	0.12	0.03
1L	42	-1815	0	31	0	-6	0	1	0.01	0.12	0.03
1M	42	-1201	-0	59	0	-12	-0	1	0.01	0.08	0.06
1N	42	-1201	0	59	0	-12	0	1	0.01	0.08	0.06
1O	42	-1201	-0	31	0	-6	-0	1	0.01	0.08	0.03
1P	42	-1201	0	31	0	-6	0	1	0.01	0.08	0.03
2	42	-2223	-0	67	0	-14	0	1	0.02	0.14	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1635	11	0	1	0.9703	0.9415	0.9424	--	--	0.11	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1B	-1635	11	-0	1	0.9703	0.9415	0.9424	--	--	0.11	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1C	-1635	9	0	1	0.9703	0.9415	0.9424	--	--	0.11	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1D	-1635	9	-0	1	0.9703	0.9415	0.9424	--	--	0.11	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1E	-1385	11	0	1	0.9703	0.9504	0.9512	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1F	-1385	11	-0	1	0.9703	0.9504	0.9512	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1G	-1385	9	0	1	0.9703	0.9505	0.9512	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1H	-1385	9	-0	1	0.9703	0.9505	0.9512	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1I	-1817	13	-0	1	0.9703	0.9347	0.9422	--	--	0.12	--	0.18	Snell. 'zx'= 28
1J	-1817	13	0	1	0.9703	0.9347	0.9422	--	--	0.12	--	0.18	Snell. 'zx'= 28
1K	-1817	7	-0	1	0.9703	0.9355	0.9422	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1L	-1817	7	0	1	0.9703	0.9355	0.9422	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1M	-1203	13	-0	1	0.9703	0.9568	0.9617	--	--	0.08	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1N	-1203	13	0	1	0.9703	0.9568	0.9617	--	--	0.08	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1O	-1203	7	-0	1	0.9703	0.9572	0.9617	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1P	-1203	7	0	1	0.9703	0.9572	0.9617	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
2	-2225	14	0	1	0.9703	0.9204	1.1536	--	--	0.15	--	0.21	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 55 NI 73 NF 72 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2237	-2	124	0	27	1	1	0.03	0.15	0.13	
1B	0	-2237	2	124	0	27	-1	1	0.03	0.15	0.13	
1C	0	-2237	-2	109	0	24	1	1	0.02	0.15	0.11	
1D	0	-2237	2	109	0	24	-1	1	0.02	0.15	0.11	
1E	0	-1947	-2	124	0	27	1	1	0.03	0.13	0.13	
1F	0	-1947	2	124	0	27	-1	1	0.03	0.13	0.13	
1G	0	-1947	-2	109	0	24	1	1	0.02	0.13	0.11	
1H	0	-1947	2	109	0	24	-1	1	0.02	0.13	0.11	
1I	0	-2429	-1	137	0	30	0	1	0.03	0.16	0.14	
1J	0	-2429	1	137	0	30	-0	1	0.03	0.16	0.14	
1K	0	-2429	-1	96	0	21	0	1	0.02	0.16	0.10	
1L	0	-2429	1	96	0	21	-0	1	0.02	0.16	0.10	
1M	0	-1755	-1	137	0	30	0	1	0.03	0.11	0.14	
1N	0	-1755	1	137	0	30	-0	1	0.03	0.11	0.14	
1O	0	-1755	-1	96	0	21	0	1	0.02	0.11	0.10	
1P	0	-1755	1	96	0	21	-0	1	0.02	0.11	0.10	
2	0	-3081	-0	171	0	37	0	1	0.04	0.20	0.18	
1A	21	-2236	-2	124	0	1	0	1	0.03	0.15	0.00	
1B	21	-2236	2	124	0	1	-0	1	0.03	0.15	0.00	
1C	21	-2236	-2	109	0	1	0	1	0.02	0.15	0.00	
1D	21	-2236	2	109	0	1	-0	1	0.02	0.15	0.00	
1E	21	-1946	-2	124	0	1	0	1	0.03	0.13	0.00	
1F	21	-1946	2	124	0	1	-0	1	0.03	0.13	0.00	
1G	21	-1946	-2	109	0	1	0	1	0.02	0.13	0.00	
1H	21	-1946	2	109	0	1	-0	1	0.02	0.13	0.00	
1I	21	-2428	-1	137	0	1	-0	1	0.03	0.16	0.00	
1J	21	-2428	1	137	0	1	0	1	0.03	0.16	0.00	
1K	21	-2428	-1	96	0	1	-0	1	0.02	0.16	0.00	
1L	21	-2428	1	96	0	1	0	1	0.02	0.16	0.00	
1M	21	-1754	-1	137	0	1	-0	1	0.03	0.11	0.00	
1N	21	-1754	1	137	0	1	0	1	0.03	0.11	0.00	
1O	21	-1754	-1	96	0	1	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1P	21	-1754	1	96	0	1	0	1	0.02	0.11	0.00	
2	21	-3080	-0	171	0	1	0	1	0.04	0.20	0.01	
1A	42	-2235	-2	124	0	-25	-0	1	0.03	0.15	0.12	
1B	42	-2235	2	124	0	-25	0	1	0.03	0.15	0.12	
1C	42	-2235	-2	109	0	-22	-0	1	0.02	0.15	0.11	
1D	42	-2235	2	109	0	-22	0	1	0.02	0.15	0.11	
1E	42	-1945	-2	124	0	-25	-0	1	0.03	0.13	0.12	
1F	42	-1945	2	124	0	-25	0	1	0.03	0.13	0.12	
1G	42	-1945	-2	109	0	-22	-0	1	0.02	0.13	0.11	
1H	42	-1945	2	109	0	-22	0	1	0.02	0.13	0.11	
1I	42	-2427	-1	137	0	-28	-0	1	0.03	0.16	0.13	
1J	42	-2427	1	137	0	-28	0	1	0.03	0.16	0.13	
1K	42	-2427	-1	96	0	-19	-0	1	0.02	0.16	0.09	
1L	42	-2427	1	96	0	-19	0	1	0.02	0.16	0.09	
1M	42	-1753	-1	137	0	-28	-0	1	0.03	0.11	0.13	
1N	42	-1753	1	137	0	-28	0	1	0.03	0.11	0.13	
1O	42	-1753	-1	96	0	-19	-0	1	0.02	0.11	0.09	
1P	42	-1753	1	96	0	-19	0	1	0.02	0.11	0.09	

2	42	-3079	-0	171	0	-35	0	1	0.04	0.20	0.17

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2237	27	1	1	0.9703	0.9231	0.9356	--	--	0.15	--	0.27	Snell. 'zx'= 28
1B	-2237	27	-1	1	0.9703	0.9231	0.9356	--	--	0.15	--	0.27	Snell. 'zx'= 28
1C	-2237	24	1	1	0.9703	0.9235	0.9356	--	--	0.15	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
1D	-2237	24	-1	1	0.9703	0.9235	0.9356	--	--	0.15	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
1E	-1947	27	1	1	0.9703	0.9331	0.9440	--	--	0.13	--	0.25	Snell. 'zx'= 28
1F	-1947	27	-1	1	0.9703	0.9331	0.9440	--	--	0.13	--	0.25	Snell. 'zx'= 28
1G	-1947	24	1	1	0.9703	0.9334	0.9440	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1H	-1947	24	-1	1	0.9703	0.9334	0.9440	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1I	-2429	30	-0	1	0.9703	0.9163	0.9292	--	--	0.16	--	0.29	Snell. 'zx'= 28
1J	-2429	30	0	1	0.9703	0.9163	0.9292	--	--	0.16	--	0.29	Snell. 'zx'= 28
1K	-2429	21	-0	1	0.9703	0.9173	0.9292	--	--	0.16	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
1L	-2429	21	0	1	0.9703	0.9173	0.9292	--	--	0.16	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
1M	-1755	30	-0	1	0.9703	0.9395	0.9489	--	--	0.12	--	0.25	Snell. 'zx'= 28
1N	-1755	30	0	1	0.9703	0.9395	0.9489	--	--	0.12	--	0.25	Snell. 'zx'= 28
1O	-1755	21	-0	1	0.9703	0.9402	0.9489	--	--	0.12	--	0.21	Snell. 'zx'= 28
1P	-1755	21	0	1	0.9703	0.9402	0.9489	--	--	0.12	--	0.21	Snell. 'zx'= 28
2	-3081	37	0	1	0.9703	0.8944	1.2127	--	--	0.21	--	0.37	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 56 NI 74 NF 75 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-4651	-6	9	0	1	2	1	0.00	0.30	0.01	
1B	0	-4651	6	9	0	1	-2	1	0.00	0.30	0.01	
1C	0	-4651	-6	-1	0	-0	2	1	0.00	0.30	0.01	
1D	0	-4651	6	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.30	0.01	
1E	0	-4329	-6	9	0	1	2	1	0.00	0.28	0.01	
1F	0	-4329	6	9	0	1	-2	1	0.00	0.28	0.01	
1G	0	-4329	-6	-1	0	-0	2	1	0.00	0.28	0.01	
1H	0	-4329	6	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.28	0.01	
1I	0	-4939	-2	14	0	3	1	1	0.00	0.32	0.01	
1J	0	-4939	2	14	0	3	-1	1	0.00	0.32	0.01	
1K	0	-4939	-2	-7	0	-1	1	1	0.00	0.32	0.01	
1L	0	-4939	2	-7	0	-1	-1	1	0.00	0.32	0.01	
1M	0	-4041	-2	14	0	3	1	1	0.00	0.26	0.01	
1N	0	-4041	2	14	0	3	-1	1	0.00	0.26	0.01	
1O	0	-4041	-2	-7	0	-1	1	1	0.00	0.26	0.01	
1P	0	-4041	2	-7	0	-1	-1	1	0.00	0.26	0.01	
2	0	-6613	0	5	0	1	0	1	0.00	0.43	0.01	
1A	21	-4650	-6	9	0	-0	1	1	0.00	0.30	0.00	
1B	21	-4650	6	9	0	-0	-1	1	0.00	0.30	0.00	
1C	21	-4650	-6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.30	0.00	
1D	21	-4650	6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.30	0.00	
1E	21	-4328	-6	9	0	-0	1	1	0.00	0.28	0.00	
1F	21	-4328	6	9	0	-0	-1	1	0.00	0.28	0.00	
1G	21	-4328	-6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.28	0.00	
1H	21	-4328	6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.28	0.00	
1I	21	-4938	-2	14	0	-0	0	1	0.00	0.32	0.00	
1J	21	-4938	2	14	0	-0	-0	1	0.00	0.32	0.00	
1K	21	-4938	-2	-7	0	-0	0	1	0.00	0.32	0.00	
1L	21	-4938	2	-7	0	-0	-0	1	0.00	0.32	0.00	
1M	21	-4040	-2	14	0	-0	0	1	0.00	0.26	0.00	
1N	21	-4040	2	14	0	-0	-0	1	0.00	0.26	0.00	
1O	21	-4040	-2	-7	0	-0	0	1	0.00	0.26	0.00	
1P	21	-4040	2	-7	0	-0	-0	1	0.00	0.26	0.00	
2	21	-6612	0	5	0	-0	0	1	0.00	0.43	0.00	
1A	42	-4649	-6	9	0	-2	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1B	42	-4649	6	9	0	-2	1	1	0.00	0.30	0.01	
1C	42	-4649	-6	-1	0	0	-1	1	0.00	0.30	0.00	
1D	42	-4649	6	-1	0	0	1	1	0.00	0.30	0.00	
1E	42	-4327	-6	9	0	-2	-1	1	0.00	0.28	0.01	
1F	42	-4327	6	9	0	-2	1	1	0.00	0.28	0.01	
1G	42	-4327	-6	-1	0	0	-1	1	0.00	0.28	0.00	
1H	42	-4327	6	-1	0	0	1	1	0.00	0.28	0.00	
1I	42	-4937	-2	14	0	-3	-0	1	0.00	0.32	0.02	
1J	42	-4937	2	14	0	-3	0	1	0.00	0.32	0.02	
1K	42	-4937	-2	-7	0	1	-0	1	0.00	0.32	0.01	
1L	42	-4937	2	-7	0	1	0	1	0.00	0.32	0.01	
1M	42	-4039	-2	14	0	-3	-0	1	0.00	0.26	0.02	
1N	42	-4039	2	14	0	-3	0	1	0.00	0.26	0.02	
1O	42	-4039	-2	-7	0	1	-0	1	0.00	0.26	0.01	
1P	42	-4039	2	-7	0	1	0	1	0.00	0.26	0.01	
2	42	-6611	0	5	0	-1	0	1	0.00	0.43	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	daN		daN*m										
1A	-4651	-2	2	1	0.9703	0.8732	0.9158	--	--	0.31	--	0.33	Snell. 'zx'= 28
1B	-4651	-2	-2	1	0.9703	0.8732	0.9158	--	--	0.31	--	0.33	Snell. 'zx'= 28
1C	-4651	-0	2	1	0.9703	0.9169	0.9158	--	--	0.31	--	0.32	Snell. 'zx'= 28
1D	-4651	-0	-2	1	0.9703	0.9169	0.9158	--	--	0.31	--	0.32	Snell. 'zx'= 28
1E	-4329	-2	2	1	0.9703	0.8819	0.9216	--	--	0.29	--	0.31	Snell. 'zx'= 28
1F	-4329	-2	-2	1	0.9703	0.8819	0.9216	--	--	0.29	--	0.31	Snell. 'zx'= 28
1G	-4329	-0	2	1	0.9703	0.9227	0.9216	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 28
1H	-4329	-0	-2	1	0.9703	0.9227	0.9216	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 28
1I	-4939	-3	1	1	0.9703	0.8565	0.8843	--	--	0.33	--	0.35	Snell. 'zx'= 28
1J	-4939	-3	-1	1	0.9703	0.8565	0.8843	--	--	0.33	--	0.35	Snell. 'zx'= 28
1K	-4939	-1	1	1	0.9703	0.8255	0.8843	--	--	0.33	--	0.34	Snell. 'zx'= 28
1L	-4939	-1	-1	1	0.9703	0.8255	0.8843	--	--	0.33	--	0.34	Snell. 'zx'= 28
1M	-4041	-3	1	1	0.9703	0.8826	0.9054	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 28
1N	-4041	-3	-1	1	0.9703	0.8826	0.9054	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 28
1O	-4041	-1	1	1	0.9703	0.8572	0.9054	--	--	0.27	--	0.28	Snell. 'zx'= 28
1P	-4041	-1	-1	1	0.9703	0.8572	0.9054	--	--	0.27	--	0.28	Snell. 'zx'= 28
2	-6613	-1	0	1	0.9703	0.8485	1.4565	--	--	0.44	--	0.45	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 57 NI 14 NF 77 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-814	-11	8	0	2	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-814	12	8	0	2	-3	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-814	-11	2	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-814	12	2	0	-0	-3	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	-806	-11	8	0	2	2	1	0.00	0.05	0.01	
1F	0	-806	12	8	0	2	-3	1	0.00	0.05	0.01	
1G	0	-806	-11	2	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1H	0	-806	12	2	0	-0	-3	1	0.00	0.05	0.01	
1I	0	-812	-3	11	0	3	1	1	0.00	0.05	0.01	
1J	0	-812	4	11	0	3	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1K	0	-812	-3	-1	0	-1	1	1	0.00	0.05	0.01	
1L	0	-812	4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1M	0	-807	-3	11	0	3	1	1	0.00	0.05	0.01	
1N	0	-807	4	11	0	3	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1O	0	-807	-3	-1	0	-1	1	1	0.00	0.05	0.01	
1P	0	-807	4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.05	0.01	
2	0	-1192	1	8	0	1	-0	1	0.00	0.08	0.01	
1A	21	-813	-11	8	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	21	-813	12	8	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	21	-813	-11	2	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	21	-813	12	2	0	-1	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	21	-805	-11	8	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	21	-805	12	8	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1G	21	-805	-11	2	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	21	-805	12	2	0	-1	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1I	21	-811	-3	11	0	1	0	1	0.00	0.05	0.00	
1J	21	-811	4	11	0	1	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1K	21	-811	-3	-1	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.01	
1L	21	-811	4	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1M	21	-806	-3	11	0	1	0	1	0.00	0.05	0.00	
1N	21	-806	4	11	0	1	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1O	21	-806	-3	-1	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.01	
1P	21	-806	4	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.05	0.01	
2	21	-1191	1	8	0	-1	-0	1	0.00	0.08	0.00	
1A	42	-812	-11	8	0	-2	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	42	-812	12	8	0	-2	2	1	0.00	0.05	0.01	
1C	42	-812	-11	2	0	-1	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	42	-812	12	2	0	-1	2	1	0.00	0.05	0.01	
1E	42	-804	-11	8	0	-2	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1F	42	-804	12	8	0	-2	2	1	0.00	0.05	0.01	
1G	42	-804	-11	2	0	-1	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1H	42	-804	12	2	0	-1	2	1	0.00	0.05	0.01	
1I	42	-810	-3	11	0	-2	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1J	42	-810	4	11	0	-2	1	1	0.00	0.05	0.01	
1K	42	-810	-3	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1L	42	-810	4	-1	0	-1	1	1	0.00	0.05	0.00	
1M	42	-805	-3	11	0	-2	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1N	42	-805	4	11	0	-2	1	1	0.00	0.05	0.01	
1O	42	-805	-3	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1P	42	-805	4	-1	0	-1	1	1	0.00	0.05	0.00	
2	42	-1190	1	8	0	-2	0	1	0.00	0.08	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-814	-2	2	1	0.9703	0.9709	0.9734	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1B	-814	-2	-3	1	0.9703	0.9709	0.9745	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 28
1C	-814	-1	2	1	0.9703	1.0003	0.9734	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1D	-814	-1	-3	1	0.9703	1.0003	0.9745	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1E	-806	-2	2	1	0.9703	0.9712	0.9736	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28

1F	-806	-2	-3	1	0.9703	0.9712	0.9748	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 28
1G	-806	-1	2	1	0.9703	1.0003	0.9736	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1H	-806	-1	-3	1	0.9703	1.0003	0.9748	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1I	-812	3	1	1	0.9703	0.9787	0.9716	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1J	-812	3	-1	1	0.9703	0.9787	0.9755	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1K	-812	-1	1	1	0.9703	1.0100	0.9716	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1L	-812	-1	-1	1	0.9703	1.0100	0.9755	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1M	-807	3	1	1	0.9703	0.9789	0.9718	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1N	-807	3	-1	1	0.9703	0.9789	0.9757	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1O	-807	-1	1	1	0.9703	1.0099	0.9718	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1P	-807	-1	-1	1	0.9703	1.0099	0.9757	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
2	-1192	-2	-0	1	0.9703	0.9738	0.9750	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 58 NI 17 NF 76 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-368	-19	-45	0	-4	5	1	0.01	0.02	0.03	
1B	0	-368	19	-45	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.03	
1C	0	-368	-19	-49	0	-5	5	1	0.01	0.02	0.03	
1D	0	-368	19	-49	0	-5	-5	1	0.01	0.02	0.03	
1E	0	-328	-19	-45	0	-4	5	1	0.01	0.02	0.03	
1F	0	-328	19	-45	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.03	
1G	0	-328	-19	-49	0	-5	5	1	0.01	0.02	0.03	
1H	0	-328	19	-49	0	-5	-5	1	0.01	0.02	0.03	
1I	0	-365	-12	-40	0	-2	4	1	0.01	0.02	0.02	
1J	0	-365	12	-40	0	-2	-4	1	0.01	0.02	0.02	
1K	0	-365	-12	-54	0	-6	4	1	0.01	0.02	0.03	
1L	0	-365	12	-54	0	-6	-4	1	0.01	0.02	0.03	
1M	0	-331	-12	-40	0	-2	4	1	0.01	0.02	0.02	
1N	0	-331	12	-40	0	-2	-4	1	0.01	0.02	0.02	
1O	0	-331	-12	-54	0	-6	4	1	0.01	0.02	0.03	
1P	0	-331	12	-54	0	-6	-4	1	0.01	0.02	0.03	
2	0	-512	-0	-69	0	-6	0	1	0.02	0.03	0.03	
1A	21	-368	-19	-45	0	6	1	1	0.01	0.02	0.03	
1B	21	-368	19	-45	0	6	-1	1	0.01	0.02	0.03	
1C	21	-368	-19	-49	0	6	1	1	0.01	0.02	0.03	
1D	21	-368	19	-49	0	6	-1	1	0.01	0.02	0.03	
1E	21	-327	-19	-45	0	6	1	1	0.01	0.02	0.03	
1F	21	-327	19	-45	0	6	-1	1	0.01	0.02	0.03	
1G	21	-327	-19	-49	0	6	1	1	0.01	0.02	0.03	
1H	21	-327	19	-49	0	6	-1	1	0.01	0.02	0.03	
1I	21	-364	-12	-40	0	6	1	1	0.01	0.02	0.03	
1J	21	-364	12	-40	0	6	-1	1	0.01	0.02	0.03	
1K	21	-364	-12	-54	0	5	1	1	0.01	0.02	0.03	
1L	21	-364	12	-54	0	5	-1	1	0.01	0.02	0.03	
1M	21	-330	-12	-40	0	6	1	1	0.01	0.02	0.03	
1N	21	-330	12	-40	0	6	-1	1	0.01	0.02	0.03	
1O	21	-330	-12	-54	0	5	1	1	0.01	0.02	0.03	
1P	21	-330	12	-54	0	5	-1	1	0.01	0.02	0.03	
2	21	-510	-0	-69	0	8	0	1	0.02	0.03	0.04	
1A	42	-367	-19	-45	0	15	-2	1	0.01	0.02	0.07	
1B	42	-367	19	-45	0	15	2	1	0.01	0.02	0.07	
1C	42	-367	-19	-49	0	16	-2	1	0.01	0.02	0.08	
1D	42	-367	19	-49	0	16	2	1	0.01	0.02	0.08	
1E	42	-326	-19	-45	0	15	-2	1	0.01	0.02	0.07	
1F	42	-326	19	-45	0	15	2	1	0.01	0.02	0.07	
1G	42	-326	-19	-49	0	16	-2	1	0.01	0.02	0.08	
1H	42	-326	19	-49	0	16	2	1	0.01	0.02	0.08	
1I	42	-363	-12	-40	0	14	-2	1	0.01	0.02	0.07	
1J	42	-363	12	-40	0	14	2	1	0.01	0.02	0.07	
1K	42	-363	-12	-54	0	17	-2	1	0.01	0.02	0.08	
1L	42	-363	12	-54	0	17	2	1	0.01	0.02	0.08	
1M	42	-329	-12	-40	0	14	-2	1	0.01	0.02	0.07	
1N	42	-329	12	-40	0	14	2	1	0.01	0.02	0.07	
1O	42	-329	-12	-54	0	17	-2	1	0.01	0.02	0.08	
1P	42	-329	12	-54	0	17	2	1	0.01	0.02	0.08	
2	42	-509	-0	-69	0	23	0	1	0.02	0.03	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-368	15	5	1	0.9703	0.9949	0.9925	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1B	-368	15	-5	1	0.9703	0.9949	0.9925	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1C	-368	16	5	1	0.9703	0.9943	0.9925	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1D	-368	16	-5	1	0.9703	0.9943	0.9925	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1E	-328	15	5	1	0.9703	0.9954	0.9934	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1F	-328	15	-5	1	0.9703	0.9954	0.9934	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1G	-328	16	5	1	0.9703	0.9949	0.9934	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1H	-328	16	-5	1	0.9703	0.9949	0.9934	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1I	-365	14	4	1	0.9703	0.9957	0.9926	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1J	-365	14	-4	1	0.9703	0.9957	0.9926	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1K	-365	17	4	1	0.9703	0.9937	0.9926	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1L	-365	17	-4	1	0.9703	0.9937	0.9926	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1M	-331	14	4	1	0.9703	0.9961	0.9933	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 28

1N	-331	14	-4	1	0.9703	0.9961	0.9933	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'=	28
1O	-331	17	4	1	0.9703	0.9943	0.9933	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'=	28
1P	-331	17	-4	1	0.9703	0.9943	0.9933	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'=	28
2	-512	23	0	1	0.9703	0.9924	1.0353	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'=	28

ASTA NUM. 59 NI 89 NF 103 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1405	3	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1B	0	-1405	3	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1C	0	-1405	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1D	0	-1405	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1E	0	-1083	3	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1F	0	-1083	3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1G	0	-1083	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1H	0	-1083	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1I	0	-1305	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1J	0	-1305	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-1305	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1L	0	-1305	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	-1183	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1N	0	-1183	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1O	0	-1183	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1P	0	-1183	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
2	0	-1829	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1A	35	-1404	2	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1B	35	-1404	2	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1C	35	-1404	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1D	35	-1404	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1E	35	-1083	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1F	35	-1083	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1G	35	-1083	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1H	35	-1083	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1I	35	-1304	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1J	35	-1304	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1K	35	-1304	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1L	35	-1304	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1M	35	-1183	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1N	35	-1183	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1O	35	-1183	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1P	35	-1183	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
2	35	-1828	3	0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1A	70	-1404	0	0	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1B	70	-1404	1	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1C	70	-1404	0	-0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1D	70	-1404	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1E	70	-1082	0	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1F	70	-1082	1	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1G	70	-1082	0	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1H	70	-1082	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1I	70	-1304	0	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1J	70	-1304	1	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1K	70	-1304	0	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1L	70	-1304	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1M	70	-1182	0	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1N	70	-1182	1	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1O	70	-1182	0	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1P	70	-1182	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
2	70	-1826	1	0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1405	0	3	1	0.9078	1.0123	1.0386	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1B	-1405	0	2	1	0.9078	1.0123	1.0387	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1C	-1405	-0	3	1	0.9078	1.0380	1.0386	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1D	-1405	-0	2	1	0.9078	1.0380	1.0387	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1E	-1083	0	3	1	0.9078	1.0095	1.0298	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1F	-1083	0	2	1	0.9078	1.0095	1.0298	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1G	-1083	-0	3	1	0.9078	1.0293	1.0298	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1H	-1083	-0	2	1	0.9078	1.0293	1.0298	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1I	-1305	0	3	1	0.9078	1.0034	1.0358	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1J	-1305	0	2	1	0.9078	1.0034	1.0359	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1K	-1305	-0	3	1	0.9078	1.0589	1.0358	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1L	-1305	-0	2	1	0.9078	1.0589	1.0359	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1M	-1183	0	3	1	0.9078	1.0031	1.0325	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1N	-1183	0	2	1	0.9078	1.0031	1.0326	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1O	-1183	-0	3	1	0.9078	1.0534	1.0325	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
1P	-1183	-0	2	1	0.9078	1.0534	1.0326	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 47
2	-1829	-0	4	1	0.9078	1.0537	1.0498	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 60 NI 101 NF 103 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	755	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	0	755	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	755	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	0	755	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	960	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1F	0	960	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1G	0	960	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1H	0	960	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1I	0	814	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1J	0	814	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1K	0	814	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1L	0	814	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1M	0	901	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1N	0	901	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1O	0	901	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1P	0	901	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
2	0	1260	13	0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1A	35	756	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	35	756	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1C	35	756	7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	35	756	9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1E	35	961	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1F	35	961	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1G	35	961	7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1H	35	961	9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1I	35	815	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1J	35	815	8	0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1K	35	815	7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1L	35	815	8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1M	35	902	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1N	35	902	8	0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1O	35	902	7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1P	35	902	8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
2	35	1262	11	0	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.02	
1A	70	757	6	0	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.02	
1B	70	757	7	0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.03	
1C	70	757	6	-0	0	0	4	1	0.00	0.05	0.02	
1D	70	757	7	-0	0	0	6	1	0.00	0.05	0.03	
1E	70	962	6	0	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.02	
1F	70	962	7	0	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.03	
1G	70	962	6	-0	0	0	4	1	0.00	0.06	0.02	
1H	70	962	7	-0	0	0	6	1	0.00	0.06	0.03	
1I	70	815	6	0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1J	70	815	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.03	
1K	70	815	6	-0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1L	70	815	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.03	
1M	70	903	6	0	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.02	
1N	70	903	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.03	
1O	70	903	6	-0	0	0	5	1	0.00	0.06	0.02	
1P	70	903	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.06	0.03	
2	70	1263	10	0	0	-0	7	1	0.00	0.08	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 61 NI 87 NF 88 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2118	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.14	0.02	
1B	0	-2118	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1C	0	-2118	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.14	0.02	
1D	0	-2118	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1E	0	-1642	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1F	0	-1642	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1G	0	-1642	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1H	0	-1642	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1I	0	-1963	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1J	0	-1963	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1K	0	-1963	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.13	0.01	

1L	0	-1963	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.13	0.01
1M	0	-1797	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01
1N	0	-1797	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01
1O	0	-1797	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01
1P	0	-1797	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01
2	0	-2762	-6	0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.02
1A	35	-2117	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01
1B	35	-2117	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00
1C	35	-2117	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01
1D	35	-2117	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00
1E	35	-1641	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01
1F	35	-1641	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.00
1G	35	-1641	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01
1H	35	-1641	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.00
1I	35	-1962	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01
1J	35	-1962	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01
1K	35	-1962	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01
1L	35	-1962	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01
1M	35	-1796	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01
1N	35	-1796	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01
1O	35	-1796	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01
1P	35	-1796	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01
2	35	-2761	-8	0	0	-0	2	1	0.00	0.18	0.01
1A	70	-2116	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.14	0.01
1B	70	-2116	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.14	0.00
1C	70	-2116	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.14	0.01
1D	70	-2116	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.14	0.00
1E	70	-1640	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.01
1F	70	-1640	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.00
1G	70	-1640	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.01
1H	70	-1640	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.00
1I	70	-1961	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.13	0.01
1J	70	-1961	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.13	0.00
1K	70	-1961	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.13	0.01
1L	70	-1961	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.13	0.00
1M	70	-1795	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.01
1N	70	-1795	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1O	70	-1795	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.01
1P	70	-1795	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00
2	70	-2760	-10	0	0	-0	-1	1	0.00	0.18	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2118	0	3	1	0.9078	1.0319	0.9657	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1B	-2118	0	2	1	0.9078	1.0319	0.9686	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1C	-2118	-0	3	1	0.9078	1.0516	0.9657	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1D	-2118	-0	2	1	0.9078	1.0516	0.9686	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1E	-1642	0	3	1	0.9078	1.0247	0.9734	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1F	-1642	0	2	1	0.9078	1.0247	0.9757	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1G	-1642	-0	3	1	0.9078	1.0400	0.9734	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1H	-1642	-0	2	1	0.9078	1.0400	0.9757	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 47
1I	-1963	0	3	1	0.9078	1.0217	0.9685	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1J	-1963	0	3	1	0.9078	1.0217	0.9705	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1K	-1963	-0	3	1	0.9078	1.0664	0.9685	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1L	-1963	-0	3	1	0.9078	1.0664	0.9705	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1M	-1797	0	3	1	0.9078	1.0199	0.9711	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1N	-1797	0	3	1	0.9078	1.0199	0.9730	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1O	-1797	-0	3	1	0.9078	1.0608	0.9711	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1P	-1797	-0	3	1	0.9078	1.0608	0.9730	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
2	-2762	-0	4	1	0.9078	1.1120	0.9543	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 62 NI 85 NF 86 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2736	-7	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1B	0	-2736	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.18	0.01	
1C	0	-2736	-7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1D	0	-2736	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.18	0.01	
1E	0	-2154	-7	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1F	0	-2154	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.14	0.01	
1G	0	-2154	-7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1H	0	-2154	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.14	0.01	
1I	0	-2543	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.17	0.02	
1J	0	-2543	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.17	0.01	
1K	0	-2543	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.17	0.02	
1L	0	-2543	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.17	0.01	
1M	0	-2347	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.15	0.02	
1N	0	-2347	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.15	0.01	
1O	0	-2347	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.15	0.02	
1P	0	-2347	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.15	0.01	

2	0	-3593	-9	0	0	-0	5	1	0.00	0.23	0.02
1A	35	-2735	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00
1B	35	-2735	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00
1C	35	-2735	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00
1D	35	-2735	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00
1E	35	-2153	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00
1F	35	-2153	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00
1G	35	-2153	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00
1H	35	-2153	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00
1I	35	-2542	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.17	0.00
1J	35	-2542	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.17	0.00
1K	35	-2542	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.17	0.00
1L	35	-2542	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.17	0.00
1M	35	-2346	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00
1N	35	-2346	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00
1O	35	-2346	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00
1P	35	-2346	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00
2	35	-3592	-11	0	0	-0	1	1	0.00	0.23	0.01
1A	70	-2734	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01
1B	70	-2734	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01
1C	70	-2734	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.01
1D	70	-2734	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.01
1E	70	-2152	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1F	70	-2152	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1G	70	-2152	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1H	70	-2152	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1I	70	-2541	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.17	0.01
1J	70	-2541	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.17	0.01
1K	70	-2541	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.17	0.01
1L	70	-2541	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.17	0.01
1M	70	-2345	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1N	70	-2345	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1O	70	-2345	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1P	70	-2345	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01
2	70	-3590	-12	0	0	-0	-3	1	0.00	0.23	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2736	0	4	1	0.9078	1.0643	0.9144	--	--	0.20	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1B	-2736	0	3	1	0.9078	1.0643	0.9178	--	--	0.20	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1C	-2736	-0	4	1	0.9078	1.0801	0.9144	--	--	0.20	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1D	-2736	-0	3	1	0.9078	1.0801	0.9178	--	--	0.20	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1E	-2154	0	4	1	0.9078	1.0506	0.9327	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1F	-2154	0	3	1	0.9078	1.0506	0.9353	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1G	-2154	-0	4	1	0.9078	1.0630	0.9327	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1H	-2154	-0	3	1	0.9078	1.0630	0.9353	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1I	-2543	0	3	1	0.9078	1.0523	0.9208	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1J	-2543	0	3	1	0.9078	1.0523	0.9230	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1K	-2543	-0	3	1	0.9078	1.0896	0.9208	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1L	-2543	-0	3	1	0.9078	1.0896	0.9230	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1M	-2347	0	3	1	0.9078	1.0483	0.9269	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1N	-2347	0	3	1	0.9078	1.0483	0.9289	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1O	-2347	-0	3	1	0.9078	1.0827	0.9269	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1P	-2347	-0	3	1	0.9078	1.0827	0.9289	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
2	-3593	-0	5	1	0.9078	1.1555	0.8866	--	--	0.26	--	0.28	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 63 NI 83 NF 84 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3359	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1B	0	-3359	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.22	0.02	
1C	0	-3359	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1D	0	-3359	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.22	0.02	
1E	0	-2687	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.17	0.02	
1F	0	-2687	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.17	0.02	
1G	0	-2687	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.17	0.02	
1H	0	-2687	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.17	0.02	
1I	0	-3134	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.20	0.02	
1J	0	-3134	-9	0	0	0	3	1	0.00	0.20	0.02	
1K	0	-3134	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.02	
1L	0	-3134	-9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.20	0.02	
1M	0	-2912	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1N	0	-2912	-9	0	0	0	3	1	0.00	0.19	0.02	
1O	0	-2912	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1P	0	-2912	-9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.19	0.02	
2	0	-4443	-13	0	0	-0	5	1	0.00	0.29	0.03	
1A	35	-3358	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.22	0.00	
1B	35	-3358	-9	0	0	0	0	1	0.00	0.22	0.00	
1C	35	-3358	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.22	0.00	

1D	35	-3358	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.22	0.00
1E	35	-2687	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.17	0.00
1F	35	-2687	-9	0	0	0	0	1	0.00	0.17	0.00
1G	35	-2687	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.17	0.00
1H	35	-2687	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.17	0.00
1I	35	-3133	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.20	0.00
1J	35	-3133	-10	0	0	0	0	1	0.00	0.20	0.00
1K	35	-3133	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.20	0.00
1L	35	-3133	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.20	0.00
1M	35	-2912	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.19	0.00
1N	35	-2912	-10	0	0	0	0	1	0.00	0.19	0.00
1O	35	-2912	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.19	0.00
1P	35	-2912	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.19	0.00
2	35	-4442	-15	0	0	-0	0	1	0.00	0.29	0.00
1A	70	-3358	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1B	70	-3358	-10	0	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.02
1C	70	-3358	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1D	70	-3358	-10	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.02
1E	70	-2686	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1F	70	-2686	-10	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.02
1G	70	-2686	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1H	70	-2686	-10	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.02
1I	70	-3133	-12	0	0	0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1J	70	-3133	-11	0	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.02
1K	70	-3133	-12	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1L	70	-3133	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.02
1M	70	-2911	-12	0	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.02
1N	70	-2911	-11	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.02
1O	70	-2911	-12	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.02
1P	70	-2911	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.02
2	70	-4441	-17	0	0	-0	-5	1	0.00	0.29	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3359	0	-4	1	0.9078	1.1005	0.8313	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 47
1B	-3359	0	3	1	0.9078	1.1005	0.8327	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 47
1C	-3359	-0	-4	1	0.9078	1.1164	0.8313	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 47
1D	-3359	-0	3	1	0.9078	1.1164	0.8327	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 47
1E	-2687	0	-4	1	0.9078	1.0804	0.8650	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1F	-2687	0	3	1	0.9078	1.0804	0.8661	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1G	-2687	-0	-4	1	0.9078	1.0931	0.8650	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1H	-2687	-0	3	1	0.9078	1.0931	0.8661	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1I	-3134	0	-4	1	0.9078	1.0841	0.8433	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 47
1J	-3134	0	-3	1	0.9078	1.0841	0.8430	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 47
1K	-3134	-0	-4	1	0.9078	1.1231	0.8433	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 47
1L	-3134	-0	-3	1	0.9078	1.1231	0.8430	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 47
1M	-2912	0	-4	1	0.9078	1.0782	0.8543	--	--	0.21	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1N	-2912	0	-3	1	0.9078	1.0782	0.8541	--	--	0.21	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1O	-2912	-0	-4	1	0.9078	1.1144	0.8543	--	--	0.21	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
1P	-2912	-0	-3	1	0.9078	1.1144	0.8541	--	--	0.21	--	0.22	Snell. 'zx'= 47
2	-4443	-0	5	1	0.9078	1.1683	0.7725	--	--	0.32	--	0.34	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 64 NI 81 NF 82 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3962	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.26	0.02	
1B	0	-3962	-10	0	0	0	3	1	0.00	0.26	0.02	
1C	0	-3962	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.26	0.02	
1D	0	-3962	-10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.26	0.02	
1E	0	-3236	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.21	0.02	
1F	0	-3236	-10	0	0	0	3	1	0.00	0.21	0.02	
1G	0	-3236	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.21	0.02	
1H	0	-3236	-10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.21	0.02	
1I	0	-3718	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.24	0.02	
1J	0	-3718	-11	0	0	0	3	1	0.00	0.24	0.02	
1K	0	-3718	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.24	0.02	
1L	0	-3718	-11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.24	0.02	
1M	0	-3480	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.23	0.02	
1N	0	-3480	-11	0	0	0	3	1	0.00	0.23	0.02	
1O	0	-3480	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.23	0.02	
1P	0	-3480	-11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.23	0.02	
2	0	-5290	-17	0	0	-0	5	1	0.00	0.34	0.03	
1A	35	-3961	-14	0	0	0	-1	1	0.00	0.26	0.00	
1B	35	-3961	-11	0	0	0	-0	1	0.00	0.26	0.00	
1C	35	-3961	-14	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.26	0.00	
1D	35	-3961	-11	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.26	0.00	
1E	35	-3235	-14	0	0	0	-1	1	0.00	0.21	0.00	
1F	35	-3235	-11	0	0	0	-0	1	0.00	0.21	0.00	
1G	35	-3235	-14	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.21	0.00	
1H	35	-3235	-11	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.21	0.00	

1I	35	-3717	-13	0	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1J	35	-3717	-12	0	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1K	35	-3717	-13	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1L	35	-3717	-12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1M	35	-3479	-13	0	0	0	-1	1	0.00	0.23	0.00
1N	35	-3479	-12	0	0	0	-1	1	0.00	0.23	0.00
1O	35	-3479	-13	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.23	0.00
1P	35	-3479	-12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.23	0.00
2	35	-5288	-18	0	0	-0	-1	1	0.00	0.34	0.00
1A	70	-3960	-15	0	0	0	-6	1	0.00	0.26	0.03
1B	70	-3960	-13	0	0	0	-5	1	0.00	0.26	0.02
1C	70	-3960	-15	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.26	0.03
1D	70	-3960	-13	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.26	0.02
1E	70	-3234	-15	0	0	0	-6	1	0.00	0.21	0.03
1F	70	-3234	-13	0	0	0	-5	1	0.00	0.21	0.02
1G	70	-3234	-15	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.21	0.03
1H	70	-3234	-13	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.21	0.02
1I	70	-3716	-14	0	0	0	-5	1	0.00	0.24	0.03
1J	70	-3716	-13	0	0	0	-5	1	0.00	0.24	0.03
1K	70	-3716	-14	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.24	0.03
1L	70	-3716	-13	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.24	0.03
1M	70	-3478	-14	0	0	0	-5	1	0.00	0.23	0.03
1N	70	-3478	-13	0	0	0	-5	1	0.00	0.23	0.02
1O	70	-3478	-14	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.23	0.03
1P	70	-3478	-13	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.23	0.02
2	70	-5287	-20	0	0	-0	-8	1	0.00	0.34	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3962	0	-6	1	0.9078	1.1454	0.8573	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1B	-3962	0	-5	1	0.9078	1.1454	0.8583	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1C	-3962	-0	-6	1	0.9078	1.1702	0.8573	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1D	-3962	-0	-5	1	0.9078	1.1702	0.8583	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1E	-3236	0	-6	1	0.9078	1.1188	0.8835	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 47
1F	-3236	0	-5	1	0.9078	1.1188	0.8843	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'= 47
1G	-3236	-0	-6	1	0.9078	1.1390	0.8835	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 47
1H	-3236	-0	-5	1	0.9078	1.1390	0.8843	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'= 47
1I	-3718	0	-5	1	0.9078	1.1074	0.8653	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 47
1J	-3718	0	-5	1	0.9078	1.1074	0.8678	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 47
1K	-3718	-0	-5	1	0.9078	1.1689	0.8653	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 47
1L	-3718	-0	-5	1	0.9078	1.1689	0.8678	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 47
1M	-3480	0	-5	1	0.9078	1.1005	0.8739	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 47
1N	-3480	0	-5	1	0.9078	1.1005	0.8763	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 47
1O	-3480	-0	-5	1	0.9078	1.1581	0.8739	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 47
1P	-3480	-0	-5	1	0.9078	1.1581	0.8763	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 47
2	-5290	-0	-8	1	0.9078	1.0882	0.8045	--	--	0.38	--	0.41	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 65 NI 79 NF 80 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-4572	-19	0	0	0	6	1	0.00	0.30	0.03	
1B	0	-4572	-15	0	0	0	5	1	0.00	0.30	0.02	
1C	0	-4572	-19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.30	0.03	
1D	0	-4572	-15	-0	0	-0	5	1	0.00	0.30	0.02	
1E	0	-3824	-19	0	0	0	6	1	0.00	0.25	0.03	
1F	0	-3824	-15	0	0	0	5	1	0.00	0.25	0.02	
1G	0	-3824	-19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.25	0.03	
1H	0	-3824	-15	-0	0	-0	5	1	0.00	0.25	0.02	
1I	0	-4326	-18	0	0	0	6	1	0.00	0.28	0.03	
1J	0	-4326	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.28	0.03	
1K	0	-4326	-18	-0	0	-0	6	1	0.00	0.28	0.03	
1L	0	-4326	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.28	0.03	
1M	0	-4070	-18	0	0	0	6	1	0.00	0.26	0.03	
1N	0	-4070	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.26	0.02	
1O	0	-4070	-18	-0	0	-0	6	1	0.00	0.26	0.03	
1P	0	-4070	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.26	0.02	
2	0	-6169	-26	0	0	0	8	1	0.01	0.40	0.05	
1A	35	-4571	-21	0	0	0	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1B	35	-4571	-17	0	0	0	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1C	35	-4571	-21	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1D	35	-4571	-17	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1E	35	-3823	-21	0	0	0	-1	1	0.00	0.25	0.01	
1F	35	-3823	-17	0	0	0	-1	1	0.00	0.25	0.00	
1G	35	-3823	-21	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.25	0.01	
1H	35	-3823	-17	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.25	0.00	
1I	35	-4325	-20	0	0	0	-1	1	0.00	0.28	0.01	
1J	35	-4325	-17	0	0	0	-1	1	0.00	0.28	0.01	
1K	35	-4325	-20	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.28	0.01	
1L	35	-4325	-17	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.28	0.01	
1M	35	-4069	-20	0	0	0	-1	1	0.00	0.26	0.01	

1N	35	-4069	-17	0	0	0	-1	1	0.00	0.26	0.01
1O	35	-4069	-20	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.26	0.01
1P	35	-4069	-17	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.26	0.01
2	35	-6168	-27	0	0	-0	-1	1	0.01	0.40	0.01
1A	70	-4570	-22	0	0	0	-9	1	0.00	0.30	0.05
1B	70	-4570	-18	0	0	0	-7	1	0.00	0.30	0.04
1C	70	-4570	-22	-0	0	-1	-9	1	0.00	0.30	0.05
1D	70	-4570	-18	-0	0	-1	-7	1	0.00	0.30	0.04
1E	70	-3822	-22	0	0	0	-9	1	0.00	0.25	0.04
1F	70	-3822	-18	0	0	0	-7	1	0.00	0.25	0.04
1G	70	-3822	-22	-0	0	-1	-9	1	0.00	0.25	0.04
1H	70	-3822	-18	-0	0	-1	-7	1	0.00	0.25	0.04
1I	70	-4324	-21	0	0	0	-8	1	0.00	0.28	0.04
1J	70	-4324	-19	0	0	0	-7	1	0.00	0.28	0.04
1K	70	-4324	-21	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.28	0.04
1L	70	-4324	-19	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.28	0.04
1M	70	-4068	-21	0	0	0	-8	1	0.00	0.26	0.04
1N	70	-4068	-19	0	0	0	-7	1	0.00	0.26	0.04
1O	70	-4068	-21	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.26	0.04
1P	70	-4068	-19	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.26	0.04
2	70	-6167	-29	0	0	-0	-11	1	0.01	0.40	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-4572	0	-9	1	0.9078	1.1695	0.8329	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 47
1B	-4572	0	-7	1	0.9078	1.1695	0.8427	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 47
1C	-4572	-1	-9	1	0.9078	1.1436	0.8329	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 47
1D	-4572	-1	-7	1	0.9078	1.1436	0.8427	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 47
1E	-3824	0	-9	1	0.9078	1.1417	0.8603	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1F	-3824	0	-7	1	0.9078	1.1417	0.8684	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1G	-3824	-1	-9	1	0.9078	1.1201	0.8603	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1H	-3824	-1	-7	1	0.9078	1.1201	0.8684	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 47
1I	-4326	0	-8	1	0.9078	1.1604	0.8404	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 47
1J	-4326	0	-7	1	0.9078	1.1604	0.8524	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 47
1K	-4326	-0	-8	1	0.9078	1.2083	0.8404	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 47
1L	-4326	-0	-7	1	0.9078	1.2083	0.8524	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 47
1M	-4070	0	-8	1	0.9078	1.1509	0.8498	--	--	0.29	--	0.33	Snell. 'zx'= 47
1N	-4070	0	-7	1	0.9078	1.1509	0.8611	--	--	0.29	--	0.32	Snell. 'zx'= 47
1O	-4070	-0	-8	1	0.9078	1.1960	0.8498	--	--	0.29	--	0.33	Snell. 'zx'= 47
1P	-4070	-0	-7	1	0.9078	1.1960	0.8611	--	--	0.29	--	0.32	Snell. 'zx'= 47
2	-6169	-0	-11	1	0.9078	0.7959	0.7761	--	--	0.44	--	0.48	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 66 NI 13 NF 78 Lungh. 71.5 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0366 0.0366 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-5114	-7	2	0	1	-0	1	0.00	0.33	0.00	
1B	0	-5114	6	2	0	1	-7	1	0.00	0.33	0.04	
1C	0	-5114	-7	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.33	0.01	
1D	0	-5114	6	-3	0	-1	-7	1	0.00	0.33	0.04	
1E	0	-4378	-7	2	0	1	-0	1	0.00	0.28	0.00	
1F	0	-4378	6	2	0	1	-7	1	0.00	0.28	0.04	
1G	0	-4378	-7	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.28	0.01	
1H	0	-4378	6	-3	0	-1	-7	1	0.00	0.28	0.04	
1I	0	-4880	-6	1	0	0	-1	1	0.00	0.32	0.01	
1J	0	-4880	4	1	0	0	-6	1	0.00	0.32	0.03	
1K	0	-4880	-6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.32	0.01	
1L	0	-4880	4	-1	0	-1	-6	1	0.00	0.32	0.03	
1M	0	-4612	-6	1	0	0	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1N	0	-4612	4	1	0	0	-6	1	0.00	0.30	0.03	
1O	0	-4612	-6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.30	0.01	
1P	0	-4612	4	-1	0	-1	-6	1	0.00	0.30	0.03	
2	0	-6975	-2	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.45	0.04	
1A	36	-5113	-9	2	0	0	-3	1	0.00	0.33	0.02	
1B	36	-5113	4	2	0	0	-5	1	0.00	0.33	0.03	
1C	36	-5113	-9	-3	0	-0	-3	1	0.00	0.33	0.02	
1D	36	-5113	4	-3	0	-0	-5	1	0.00	0.33	0.03	
1E	36	-4377	-9	2	0	0	-3	1	0.00	0.28	0.02	
1F	36	-4377	4	2	0	0	-5	1	0.00	0.28	0.03	
1G	36	-4377	-9	-3	0	-0	-3	1	0.00	0.28	0.02	
1H	36	-4377	4	-3	0	-0	-5	1	0.00	0.28	0.03	
1I	36	-4879	-7	1	0	0	-3	1	0.00	0.32	0.02	
1J	36	-4879	3	1	0	0	-5	1	0.00	0.32	0.03	
1K	36	-4879	-7	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.32	0.02	
1L	36	-4879	3	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.32	0.03	
1M	36	-4611	-7	1	0	0	-3	1	0.00	0.30	0.02	
1N	36	-4611	3	1	0	0	-5	1	0.00	0.30	0.03	
1O	36	-4611	-7	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.30	0.02	
1P	36	-4611	3	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.30	0.03	
2	36	-6974	-3	-1	0	0	-6	1	0.00	0.45	0.04	

1A	71	-5112	-10	2	0	-1	-7	1	0.00	0.33	0.04
1B	71	-5112	3	2	0	-1	-3	1	0.00	0.33	0.02
1C	71	-5112	-10	-3	0	1	-7	1	0.00	0.33	0.04
1D	71	-5112	3	-3	0	1	-3	1	0.00	0.33	0.02
1E	71	-4376	-10	2	0	-1	-7	1	0.00	0.28	0.03
1F	71	-4376	3	2	0	-1	-3	1	0.00	0.28	0.02
1G	71	-4376	-10	-3	0	1	-7	1	0.00	0.28	0.03
1H	71	-4376	3	-3	0	1	-3	1	0.00	0.28	0.02
1I	71	-4878	-8	1	0	-0	-6	1	0.00	0.32	0.03
1J	71	-4878	1	1	0	-0	-4	1	0.00	0.32	0.02
1K	71	-4878	-8	-1	0	0	-6	1	0.00	0.32	0.03
1L	71	-4878	1	-1	0	0	-4	1	0.00	0.32	0.02
1M	71	-4610	-8	1	0	-0	-6	1	0.00	0.30	0.03
1N	71	-4610	1	1	0	-0	-4	1	0.00	0.30	0.02
1O	71	-4610	-8	-1	0	0	-6	1	0.00	0.30	0.03
1P	71	-4610	1	-1	0	0	-4	1	0.00	0.30	0.02
2	71	-6972	-5	-1	0	0	-7	1	0.00	0.45	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-5114	1	-7	1	0.9038	0.7698	1.0154	--	--	0.37	--	0.40	Snell. 'zx'= 48
1B	-5114	1	-7	1	0.9038	0.7698	1.1429	--	--	0.37	--	0.41	Snell. 'zx'= 48
1C	-5114	-1	-7	1	0.9038	0.7526	1.0154	--	--	0.37	--	0.40	Snell. 'zx'= 48
1D	-5114	-1	-7	1	0.9038	0.7526	1.1429	--	--	0.37	--	0.41	Snell. 'zx'= 48
1E	-4378	1	-7	1	0.9038	0.8029	1.0132	--	--	0.32	--	0.35	Snell. 'zx'= 48
1F	-4378	1	-7	1	0.9038	0.8029	1.1223	--	--	0.32	--	0.35	Snell. 'zx'= 48
1G	-4378	-1	-7	1	0.9038	0.7882	1.0132	--	--	0.32	--	0.35	Snell. 'zx'= 48
1H	-4378	-1	-7	1	0.9038	0.7882	1.1223	--	--	0.32	--	0.35	Snell. 'zx'= 48
1I	-4880	0	-6	1	0.9038	0.9198	1.0452	--	--	0.35	--	0.38	Snell. 'zx'= 48
1J	-4880	0	-6	1	0.9038	0.9198	1.1692	--	--	0.35	--	0.39	Snell. 'zx'= 48
1K	-4880	-1	-6	1	0.9038	0.8477	1.0452	--	--	0.35	--	0.38	Snell. 'zx'= 48
1L	-4880	-1	-6	1	0.9038	0.8477	1.1692	--	--	0.35	--	0.39	Snell. 'zx'= 48
1M	-4612	0	-6	1	0.9038	0.9242	1.0427	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 48
1N	-4612	0	-6	1	0.9038	0.9242	1.1598	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 48
1O	-4612	-1	-6	1	0.9038	0.8561	1.0427	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 48
1P	-4612	-1	-6	1	0.9038	0.8561	1.1598	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 48
2	-6975	0	-7	1	0.9038	0.6454	1.2516	--	--	0.50	--	0.55	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 67 NI 99 NF 100 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	186	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	186	4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	186	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	186	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	248	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	0	248	4	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	248	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	248	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	194	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	194	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	194	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	194	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	239	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	239	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	239	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	239	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	319	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	35	186	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1B	35	186	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	35	186	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1D	35	186	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	35	249	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1F	35	249	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1G	35	249	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1H	35	249	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1I	35	195	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	35	195	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	35	195	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	35	195	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	35	240	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	35	240	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	35	240	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	35	240	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
2	35	320	4	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1A	70	187	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1B	70	187	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	70	187	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1D	70	187	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	70	250	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	

1F	70	250	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1G	70	250	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1H	70	250	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1I	70	196	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1J	70	196	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1K	70	196	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1L	70	196	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1M	70	241	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01
1N	70	241	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1O	70	241	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1P	70	241	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
2	70	321	3	0	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 68 NI 97 NF 98 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-410	2	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1B	0	-410	3	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1C	0	-410	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1D	0	-410	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1E	0	-255	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1F	0	-255	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	-255	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1H	0	-255	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	-368	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1J	0	-368	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	-368	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1L	0	-368	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1M	0	-296	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	-296	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	-296	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	-296	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	-488	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1A	35	-409	1	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1B	35	-409	1	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1C	35	-409	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1D	35	-409	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1E	35	-254	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1F	35	-254	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1G	35	-254	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1H	35	-254	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1I	35	-367	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1J	35	-367	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1K	35	-367	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1L	35	-367	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1M	35	-295	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	35	-295	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	35	-295	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	35	-295	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
2	35	-487	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1A	70	-408	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1B	70	-408	0	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1C	70	-408	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1D	70	-408	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1E	70	-253	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1F	70	-253	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1G	70	-253	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1H	70	-253	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1I	70	-366	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1J	70	-366	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1K	70	-366	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1L	70	-366	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1M	70	-294	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	70	-294	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	70	-294	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	70	-294	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
2	70	-486	0	0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-410	0	2	1	0.9078	1.0032	1.0130	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	47
1B	-410	0	2	1	0.9078	1.0032	1.0121	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	47
1C	-410	-0	2	1	0.9078	1.0073	1.0130	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	47
1D	-410	-0	2	1	0.9078	1.0073	1.0121	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	47
1E	-255	0	2	1	0.9078	1.0020	1.0081	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=	47
1F	-255	0	2	1	0.9078	1.0020	1.0075	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=	47
1G	-255	-0	2	1	0.9078	1.0045	1.0081	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=	47
1H	-255	-0	2	1	0.9078	1.0045	1.0075	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=	47
1I	-368	0	2	1	0.9078	1.0018	1.0114	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	47
1J	-368	0	2	1	0.9078	1.0018	1.0112	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	47
1K	-368	-0	2	1	0.9078	1.0097	1.0114	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	47
1L	-368	-0	2	1	0.9078	1.0097	1.0112	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	47
1M	-296	0	2	1	0.9078	1.0014	1.0092	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=	47
1N	-296	0	2	1	0.9078	1.0014	1.0090	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=	47
1O	-296	-0	2	1	0.9078	1.0078	1.0092	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=	47
1P	-296	-0	2	1	0.9078	1.0078	1.0090	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=	47
2	-488	-0	3	1	0.9078	1.0221	1.0149	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'=	47

ASTA NUM. 69 NI 95 NF 96 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1043	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1B	0	-1043	0	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1C	0	-1043	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1D	0	-1043	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1E	0	-763	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1F	0	-763	0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1G	0	-763	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1H	0	-763	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1I	0	-957	0	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1J	0	-957	0	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1K	0	-957	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1L	0	-957	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1M	0	-849	0	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1N	0	-849	0	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1O	0	-849	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1P	0	-849	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
2	0	-1327	0	0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1A	35	-1042	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1B	35	-1042	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1C	35	-1042	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1D	35	-1042	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1E	35	-762	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1F	35	-762	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1G	35	-762	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1H	35	-762	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1I	35	-956	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1J	35	-956	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1K	35	-956	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1L	35	-956	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1M	35	-848	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1N	35	-848	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1O	35	-848	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1P	35	-848	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
2	35	-1326	-2	0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1A	70	-1041	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1B	70	-1041	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1C	70	-1041	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1D	70	-1041	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1E	70	-761	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1F	70	-761	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1G	70	-761	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1H	70	-761	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1I	70	-955	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1J	70	-955	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1K	70	-955	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1L	70	-955	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1M	70	-847	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1N	70	-847	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1O	70	-847	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1P	70	-847	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
2	70	-1324	-3	0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1043	0	2	1	0.9078	1.0181	1.0316	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1B	-1043	0	2	1	0.9078	1.0181	1.0333	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 47
1C	-1043	-0	2	1	0.9078	1.0273	1.0316	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 47
1D	-1043	-0	2	1	0.9078	1.0273	1.0333	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 47
1E	-763	0	2	1	0.9078	1.0133	1.0231	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 47

1F	-763	0	2	1	0.9078	1.0133	1.0244	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'=	47
1G	-763	-0	2	1	0.9078	1.0200	1.0231	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
1H	-763	-0	2	1	0.9078	1.0200	1.0244	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'=	47
1I	-957	0	2	1	0.9078	1.0125	1.0269	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=	47
1J	-957	0	2	1	0.9078	1.0125	1.0327	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=	47
1K	-957	-0	2	1	0.9078	1.0317	1.0269	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=	47
1L	-957	-0	2	1	0.9078	1.0317	1.0327	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=	47
1M	-849	0	2	1	0.9078	1.0111	1.0239	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
1N	-849	0	2	1	0.9078	1.0111	1.0290	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
1O	-849	-0	2	1	0.9078	1.0281	1.0239	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
1P	-849	-0	2	1	0.9078	1.0281	1.0290	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	47
2	-1327	-0	3	1	0.9078	1.0399	1.0410	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'=	47

ASTA NUM. 70 NI 93 NF 94 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1646	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1B	0	-1646	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1C	0	-1646	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1D	0	-1646	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1E	0	-1274	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1F	0	-1274	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	-1274	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1H	0	-1274	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	-1527	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1J	0	-1527	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1K	0	-1527	-1	0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1L	0	-1527	-1	0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1M	0	-1393	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1N	0	-1393	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1O	0	-1393	-1	0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1P	0	-1393	-1	0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
2	0	-2146	-1	0	0	0	3	1	0.00	0.14	0.01	
1A	35	-1645	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1B	35	-1645	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1C	35	-1645	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1D	35	-1645	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1E	35	-1273	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1F	35	-1273	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1G	35	-1273	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1H	35	-1273	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1I	35	-1526	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1J	35	-1526	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1K	35	-1526	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1L	35	-1526	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1M	35	-1392	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1N	35	-1392	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1O	35	-1392	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1P	35	-1392	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
2	35	-2145	-3	0	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1A	70	-1644	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1B	70	-1644	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1C	70	-1644	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1D	70	-1644	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1E	70	-1272	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1F	70	-1272	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1G	70	-1272	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1H	70	-1272	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1I	70	-1525	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1J	70	-1525	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1K	70	-1525	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1L	70	-1525	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1M	70	-1391	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1N	70	-1391	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1O	70	-1391	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1P	70	-1391	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.09	0.00	
2	70	-2144	-5	0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-1646	0	2	1	0.9078	1.0308	1.0221	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'=	47
1B	-1646	0	2	1	0.9078	1.0308	1.0258	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'=	47
1C	-1646	-0	2	1	0.9078	1.0723	1.0221	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'=	47
1D	-1646	-0	2	1	0.9078	1.0723	1.0258	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'=	47
1E	-1274	0	2	1	0.9078	1.0238	1.0171	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'=	47
1F	-1274	0	2	1	0.9078	1.0238	1.0200	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'=	47
1G	-1274	-0	2	1	0.9078	1.0560	1.0171	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'=	47
1H	-1274	-0	2	1	0.9078	1.0560	1.0200	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'=	47
1I	-1527	0	2	1	0.9078	1.0109	1.0214	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'=	47
1J	-1527	0	2	1	0.9078	1.0109	1.0226	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'=	47

1K	-1527	-0	2	1	0.9078	1.0586	1.0214	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1L	-1527	-0	2	1	0.9078	1.0586	1.0226	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 47
1M	-1393	0	2	1	0.9078	1.0100	1.0196	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1N	-1393	0	2	1	0.9078	1.0100	1.0206	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1O	-1393	-0	2	1	0.9078	1.0535	1.0196	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
1P	-1393	-0	2	1	0.9078	1.0535	1.0206	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 47
2	-2146	-0	3	1	0.9078	0.9271	1.0288	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 71 NI 91 NF 92 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2320	-14	1	0	1	7	1	0.00	0.15	0.04	
1B	0	-2320	-10	1	0	1	6	1	0.00	0.15	0.03	
1C	0	-2320	-14	0	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.04	
1D	0	-2320	-10	0	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.03	
1E	0	-1864	-14	1	0	1	7	1	0.00	0.12	0.04	
1F	0	-1864	-10	1	0	1	6	1	0.00	0.12	0.03	
1G	0	-1864	-14	0	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.04	
1H	0	-1864	-10	0	0	-0	6	1	0.00	0.12	0.03	
1I	0	-2178	-13	1	0	1	7	1	0.00	0.14	0.03	
1J	0	-2178	-11	1	0	1	6	1	0.00	0.14	0.03	
1K	0	-2178	-13	1	0	0	7	1	0.00	0.14	0.03	
1L	0	-2178	-11	1	0	0	6	1	0.00	0.14	0.03	
1M	0	-2006	-13	1	0	1	7	1	0.00	0.13	0.03	
1N	0	-2006	-11	1	0	1	6	1	0.00	0.13	0.03	
1O	0	-2006	-13	1	0	0	7	1	0.00	0.13	0.03	
1P	0	-2006	-11	1	0	0	6	1	0.00	0.13	0.03	
2	0	-3074	-18	1	0	1	10	1	0.00	0.20	0.05	
1A	35	-2319	-15	1	0	1	2	1	0.00	0.15	0.01	
1B	35	-2319	-11	1	0	1	2	1	0.00	0.15	0.01	
1C	35	-2319	-15	0	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1D	35	-2319	-11	0	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1E	35	-1863	-15	1	0	1	2	1	0.00	0.12	0.01	
1F	35	-1863	-11	1	0	1	2	1	0.00	0.12	0.01	
1G	35	-1863	-15	0	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1H	35	-1863	-11	0	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1I	35	-2177	-15	1	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1J	35	-2177	-12	1	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1K	35	-2177	-15	1	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1L	35	-2177	-12	1	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1M	35	-2005	-15	1	0	0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1N	35	-2005	-12	1	0	0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1O	35	-2005	-15	1	0	-0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1P	35	-2005	-12	1	0	-0	2	1	0.00	0.13	0.01	
2	35	-3073	-20	1	0	0	3	1	0.00	0.20	0.01	
1A	70	-2318	-17	1	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.02	
1B	70	-2318	-13	1	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01	
1C	70	-2318	-17	0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.02	
1D	70	-2318	-13	0	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01	
1E	70	-1862	-17	1	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.02	
1F	70	-1862	-13	1	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1G	70	-1862	-17	0	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.02	
1H	70	-1862	-13	0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1I	70	-2176	-16	1	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1J	70	-2176	-13	1	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
1K	70	-2176	-16	1	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1L	70	-2176	-13	1	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
1M	70	-2004	-16	1	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1N	70	-2004	-13	1	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1O	70	-2004	-16	1	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1P	70	-2004	-13	1	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
2	70	-3072	-21	1	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2320	1	7	1	0.9078	1.0173	0.9470	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1B	-2320	1	6	1	0.9078	1.0173	0.9511	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1C	-2320	-0	7	1	0.9078	1.0165	0.9470	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1D	-2320	-0	6	1	0.9078	1.0165	0.9511	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1E	-1864	1	7	1	0.9078	1.0139	0.9574	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1F	-1864	1	6	1	0.9078	1.0139	0.9607	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1G	-1864	-0	7	1	0.9078	1.0133	0.9574	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1H	-1864	-0	6	1	0.9078	1.0133	0.9607	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1I	-2178	1	7	1	0.9078	0.9913	0.9506	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1J	-2178	1	6	1	0.9078	0.9913	0.9535	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1K	-2178	-0	7	1	0.9078	0.9406	0.9506	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1L	-2178	-0	6	1	0.9078	0.9406	0.9535	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1M	-2006	1	7	1	0.9078	0.9920	0.9545	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1N	-2006	1	6	1	0.9078	0.9920	0.9571	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1O	-2006	-0	7	1	0.9078	0.9453	0.9545	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 47

1P	-2006	-0	6	1	0.9078	0.9453	0.9571	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'=	47
2	-3074	1	10	1	0.9078	0.9312	0.9308	--	--	0.22	--	0.27	Snell. 'zx'=	47

ASTA NUM. 72 NI 16 NF 90 Lungh. 71.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0367 0.0367 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2633	31	7	0	4	-14	1	0.01	0.17	0.07	
1B	0	-2633	49	7	0	4	-23	1	0.01	0.17	0.11	
1C	0	-2633	31	-2	0	-0	-14	1	0.01	0.17	0.07	
1D	0	-2633	49	-2	0	-0	-23	1	0.01	0.17	0.11	
1E	0	-2189	31	7	0	4	-14	1	0.01	0.14	0.07	
1F	0	-2189	49	7	0	4	-23	1	0.01	0.14	0.11	
1G	0	-2189	31	-2	0	-0	-14	1	0.01	0.14	0.07	
1H	0	-2189	49	-2	0	-0	-23	1	0.01	0.14	0.11	
1I	0	-2499	33	5	0	3	-15	1	0.01	0.16	0.07	
1J	0	-2499	46	5	0	3	-22	1	0.01	0.16	0.11	
1K	0	-2499	33	-1	0	0	-15	1	0.01	0.16	0.07	
1L	0	-2499	46	-1	0	0	-22	1	0.01	0.16	0.11	
1M	0	-2323	33	5	0	3	-15	1	0.01	0.15	0.07	
1N	0	-2323	46	5	0	3	-22	1	0.01	0.15	0.11	
1O	0	-2323	33	-1	0	0	-15	1	0.01	0.15	0.07	
1P	0	-2323	46	-1	0	0	-22	1	0.01	0.15	0.11	
2	0	-3543	58	4	0	2	-27	1	0.01	0.23	0.13	
1A	36	-2632	29	7	0	1	-3	1	0.01	0.17	0.02	
1B	36	-2632	47	7	0	1	-6	1	0.01	0.17	0.03	
1C	36	-2632	29	-2	0	0	-3	1	0.01	0.17	0.02	
1D	36	-2632	47	-2	0	0	-6	1	0.01	0.17	0.03	
1E	36	-2188	29	7	0	1	-3	1	0.01	0.14	0.02	
1F	36	-2188	47	7	0	1	-6	1	0.01	0.14	0.03	
1G	36	-2188	29	-2	0	0	-3	1	0.01	0.14	0.02	
1H	36	-2188	47	-2	0	0	-6	1	0.01	0.14	0.03	
1I	36	-2498	31	5	0	1	-4	1	0.01	0.16	0.02	
1J	36	-2498	45	5	0	1	-6	1	0.01	0.16	0.03	
1K	36	-2498	31	-1	0	0	-4	1	0.01	0.16	0.02	
1L	36	-2498	45	-1	0	0	-6	1	0.01	0.16	0.03	
1M	36	-2322	31	5	0	1	-4	1	0.01	0.15	0.02	
1N	36	-2322	45	5	0	1	-6	1	0.01	0.15	0.03	
1O	36	-2322	31	-1	0	0	-4	1	0.01	0.15	0.02	
1P	36	-2322	45	-1	0	0	-6	1	0.01	0.15	0.03	
2	36	-3542	56	4	0	1	-7	1	0.01	0.23	0.03	
1A	72	-2631	28	7	0	-1	7	1	0.01	0.17	0.03	
1B	72	-2631	46	7	0	-1	11	1	0.01	0.17	0.05	
1C	72	-2631	28	-2	0	1	7	1	0.01	0.17	0.03	
1D	72	-2631	46	-2	0	1	11	1	0.01	0.17	0.05	
1E	72	-2187	28	7	0	-1	7	1	0.01	0.14	0.03	
1F	72	-2187	46	7	0	-1	11	1	0.01	0.14	0.05	
1G	72	-2187	28	-2	0	1	7	1	0.01	0.14	0.03	
1H	72	-2187	46	-2	0	1	11	1	0.01	0.14	0.05	
1I	72	-2497	30	5	0	-1	7	1	0.01	0.16	0.03	
1J	72	-2497	44	5	0	-1	10	1	0.01	0.16	0.05	
1K	72	-2497	30	-1	0	1	7	1	0.01	0.16	0.03	
1L	72	-2497	44	-1	0	1	10	1	0.01	0.16	0.05	
1M	72	-2321	30	5	0	-1	7	1	0.01	0.15	0.03	
1N	72	-2321	44	5	0	-1	10	1	0.01	0.15	0.05	
1O	72	-2321	30	-1	0	1	7	1	0.01	0.15	0.03	
1P	72	-2321	44	-1	0	1	10	1	0.01	0.15	0.05	
2	72	-3541	55	4	0	-0	13	1	0.01	0.23	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-2633	4	-14	1	0.9027	0.9492	0.9319	--	--	0.19	--	0.27	Snell. 'zx'=	49
1B	-2633	4	-23	1	0.9027	0.9492	0.9323	--	--	0.19	--	0.31	Snell. 'zx'=	49
1C	-2633	1	-14	1	0.9027	0.9371	0.9319	--	--	0.19	--	0.26	Snell. 'zx'=	49
1D	-2633	1	-23	1	0.9027	0.9371	0.9323	--	--	0.19	--	0.30	Snell. 'zx'=	49
1E	-2189	4	-14	1	0.9027	0.9578	0.9434	--	--	0.16	--	0.24	Snell. 'zx'=	49
1F	-2189	4	-23	1	0.9027	0.9578	0.9437	--	--	0.16	--	0.28	Snell. 'zx'=	49
1G	-2189	1	-14	1	0.9027	0.9477	0.9434	--	--	0.16	--	0.23	Snell. 'zx'=	49
1H	-2189	1	-23	1	0.9027	0.9477	0.9437	--	--	0.16	--	0.27	Snell. 'zx'=	49
1I	-2499	3	-15	1	0.9027	0.9590	0.9355	--	--	0.18	--	0.26	Snell. 'zx'=	49
1J	-2499	3	-22	1	0.9027	0.9590	0.9357	--	--	0.18	--	0.29	Snell. 'zx'=	49
1K	-2499	1	-15	1	0.9027	1.0491	0.9355	--	--	0.18	--	0.25	Snell. 'zx'=	49
1L	-2499	1	-22	1	0.9027	1.0491	0.9357	--	--	0.18	--	0.28	Snell. 'zx'=	49
1M	-2323	3	-15	1	0.9027	0.9619	0.9401	--	--	0.17	--	0.25	Snell. 'zx'=	49
1N	-2323	3	-22	1	0.9027	0.9619	0.9402	--	--	0.17	--	0.28	Snell. 'zx'=	49
1O	-2323	1	-15	1	0.9027	1.0457	0.9401	--	--	0.17	--	0.24	Snell. 'zx'=	49
1P	-2323	1	-22	1	0.9027	1.0457	0.9402	--	--	0.17	--	0.27	Snell. 'zx'=	49
2	-3543	2	-27	1	0.9027	0.9843	0.9076	--	--	0.26	--	0.39	Snell. 'zx'=	49

ASTA NUM. 73 NI 79 NF 78 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2218	-3	100	0	22	1	1	0.02	0.14	0.10	
1B	0	2218	2	100	0	22	-1	1	0.02	0.14	0.10	
1C	0	2218	-3	84	0	18	1	1	0.02	0.14	0.09	
1D	0	2218	2	84	0	18	-1	1	0.02	0.14	0.09	
1E	0	2658	-3	100	0	22	1	1	0.02	0.17	0.10	
1F	0	2658	2	100	0	22	-1	1	0.02	0.17	0.10	
1G	0	2658	-3	84	0	18	1	1	0.02	0.17	0.09	
1H	0	2658	2	84	0	18	-1	1	0.02	0.17	0.09	
1I	0	2361	-2	96	0	21	0	1	0.02	0.15	0.10	
1J	0	2361	1	96	0	21	-0	1	0.02	0.15	0.10	
1K	0	2361	-2	88	0	19	0	1	0.02	0.15	0.09	
1L	0	2361	1	88	0	19	-0	1	0.02	0.15	0.09	
1M	0	2515	-2	96	0	21	0	1	0.02	0.16	0.10	
1N	0	2515	1	96	0	21	-0	1	0.02	0.16	0.10	
1O	0	2515	-2	88	0	19	0	1	0.02	0.16	0.09	
1P	0	2515	1	88	0	19	-0	1	0.02	0.16	0.09	
2	0	3583	-1	135	0	29	0	1	0.03	0.23	0.14	
1A	21	2219	-3	100	0	1	0	1	0.02	0.14	0.00	
1B	21	2219	2	100	0	1	-0	1	0.02	0.14	0.00	
1C	21	2219	-3	84	0	1	0	1	0.02	0.14	0.00	
1D	21	2219	2	84	0	1	-0	1	0.02	0.14	0.00	
1E	21	2659	-3	100	0	1	0	1	0.02	0.17	0.00	
1F	21	2659	2	100	0	1	-0	1	0.02	0.17	0.00	
1G	21	2659	-3	84	0	1	0	1	0.02	0.17	0.00	
1H	21	2659	2	84	0	1	-0	1	0.02	0.17	0.00	
1I	21	2362	-2	96	0	1	0	1	0.02	0.15	0.00	
1J	21	2362	1	96	0	1	-0	1	0.02	0.15	0.00	
1K	21	2362	-2	88	0	1	0	1	0.02	0.15	0.00	
1L	21	2362	1	88	0	1	-0	1	0.02	0.15	0.00	
1M	21	2516	-2	96	0	1	0	1	0.02	0.16	0.00	
1N	21	2516	1	96	0	1	-0	1	0.02	0.16	0.00	
1O	21	2516	-2	88	0	1	0	1	0.02	0.16	0.00	
1P	21	2516	1	88	0	1	-0	1	0.02	0.16	0.00	
2	21	3584	-1	135	0	1	-0	1	0.03	0.23	0.01	
1A	42	2220	-3	100	0	-20	-0	1	0.02	0.14	0.10	
1B	42	2220	2	100	0	-20	0	1	0.02	0.14	0.10	
1C	42	2220	-3	84	0	-17	-0	1	0.02	0.14	0.08	
1D	42	2220	2	84	0	-17	0	1	0.02	0.14	0.08	
1E	42	2660	-3	100	0	-20	-0	1	0.02	0.17	0.10	
1F	42	2660	2	100	0	-20	0	1	0.02	0.17	0.10	
1G	42	2660	-3	84	0	-17	-0	1	0.02	0.17	0.08	
1H	42	2660	2	84	0	-17	0	1	0.02	0.17	0.08	
1I	42	2363	-2	96	0	-19	-0	1	0.02	0.15	0.09	
1J	42	2363	1	96	0	-19	0	1	0.02	0.15	0.09	
1K	42	2363	-2	88	0	-18	-0	1	0.02	0.15	0.09	
1L	42	2363	1	88	0	-18	0	1	0.02	0.15	0.09	
1M	42	2517	-2	96	0	-19	-0	1	0.02	0.16	0.09	
1N	42	2517	1	96	0	-19	0	1	0.02	0.16	0.09	
1O	42	2517	-2	88	0	-18	-0	1	0.02	0.16	0.09	
1P	42	2517	1	88	0	-18	0	1	0.02	0.16	0.09	
2	42	3585	-1	135	0	-27	-0	1	0.03	0.23	0.13	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 74 NI 81 NF 80 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1946	-0	95	0	20	0	1	0.02	0.13	0.10	
1B	0	1946	0	95	0	20	-0	1	0.02	0.13	0.10	
1C	0	1946	-0	79	0	16	0	1	0.02	0.13	0.08	
1D	0	1946	0	79	0	16	-0	1	0.02	0.13	0.08	
1E	0	2384	-0	95	0	20	0	1	0.02	0.16	0.10	
1F	0	2384	0	95	0	20	-0	1	0.02	0.16	0.10	
1G	0	2384	-0	79	0	16	0	1	0.02	0.16	0.08	
1H	0	2384	0	79	0	16	-0	1	0.02	0.16	0.08	
1I	0	2092	-0	90	0	19	0	1	0.02	0.14	0.09	
1J	0	2092	0	90	0	19	-0	1	0.02	0.14	0.09	
1K	0	2092	-0	84	0	18	0	1	0.02	0.14	0.08	
1L	0	2092	0	84	0	18	-0	1	0.02	0.14	0.08	
1M	0	2238	-0	90	0	19	0	1	0.02	0.15	0.09	
1N	0	2238	0	90	0	19	-0	1	0.02	0.15	0.09	
1O	0	2238	-0	84	0	18	0	1	0.02	0.15	0.08	
1P	0	2238	0	84	0	18	-0	1	0.02	0.15	0.08	
2	0	3181	0	128	0	27	-0	1	0.03	0.21	0.13	
1A	21	1947	-0	95	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00	

1B	21	1947	0	95	0	-0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1C	21	1947	-0	79	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00
1D	21	1947	0	79	0	-0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1E	21	2385	-0	95	0	-0	0	1	0.02	0.16	0.00
1F	21	2385	0	95	0	-0	-0	1	0.02	0.16	0.00
1G	21	2385	-0	79	0	-0	0	1	0.02	0.16	0.00
1H	21	2385	0	79	0	-0	-0	1	0.02	0.16	0.00
1I	21	2093	-0	90	0	-0	0	1	0.02	0.14	0.00
1J	21	2093	0	90	0	-0	-0	1	0.02	0.14	0.00
1K	21	2093	-0	84	0	-0	0	1	0.02	0.14	0.00
1L	21	2093	0	84	0	-0	-0	1	0.02	0.14	0.00
1M	21	2239	-0	90	0	-0	0	1	0.02	0.15	0.00
1N	21	2239	0	90	0	-0	-0	1	0.02	0.15	0.00
1O	21	2239	-0	84	0	-0	0	1	0.02	0.15	0.00
1P	21	2239	0	84	0	-0	-0	1	0.02	0.15	0.00
2	21	3182	0	128	0	-0	-0	1	0.03	0.21	0.00
1A	42	1948	-0	95	0	-20	0	1	0.02	0.13	0.10
1B	42	1948	0	95	0	-20	-0	1	0.02	0.13	0.10
1C	42	1948	-0	79	0	-17	0	1	0.02	0.13	0.08
1D	42	1948	0	79	0	-17	-0	1	0.02	0.13	0.08
1E	42	2386	-0	95	0	-20	0	1	0.02	0.16	0.10
1F	42	2386	0	95	0	-20	-0	1	0.02	0.16	0.10
1G	42	2386	-0	79	0	-17	0	1	0.02	0.16	0.08
1H	42	2386	0	79	0	-17	-0	1	0.02	0.16	0.08
1I	42	2094	-0	90	0	-19	0	1	0.02	0.14	0.09
1J	42	2094	0	90	0	-19	-0	1	0.02	0.14	0.09
1K	42	2094	-0	84	0	-18	0	1	0.02	0.14	0.09
1L	42	2094	0	84	0	-18	-0	1	0.02	0.14	0.09
1M	42	2240	-0	90	0	-19	0	1	0.02	0.15	0.09
1N	42	2240	0	90	0	-19	-0	1	0.02	0.15	0.09
1O	42	2240	-0	84	0	-18	0	1	0.02	0.15	0.09
1P	42	2240	0	84	0	-18	-0	1	0.02	0.15	0.09
2	42	3183	0	128	0	-27	0	1	0.03	0.21	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 75 NI 83 NF 82 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1605	-1	95	0	20	0	1	0.02	0.10	0.10	
1B	0	1605	1	95	0	20	-0	1	0.02	0.10	0.10	
1C	0	1605	-1	77	0	16	0	1	0.02	0.10	0.08	
1D	0	1605	1	77	0	16	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1E	0	2007	-1	95	0	20	0	1	0.02	0.13	0.10	
1F	0	2007	1	95	0	20	-0	1	0.02	0.13	0.10	
1G	0	2007	-1	77	0	16	0	1	0.02	0.13	0.08	
1H	0	2007	1	77	0	16	-0	1	0.02	0.13	0.08	
1I	0	1740	-0	89	0	19	0	1	0.02	0.11	0.09	
1J	0	1740	0	89	0	19	-0	1	0.02	0.11	0.09	
1K	0	1740	-0	83	0	17	0	1	0.02	0.11	0.08	
1L	0	1740	0	83	0	17	-0	1	0.02	0.11	0.08	
1M	0	1872	-0	89	0	19	0	1	0.02	0.12	0.09	
1N	0	1872	0	89	0	19	-0	1	0.02	0.12	0.09	
1O	0	1872	-0	83	0	17	0	1	0.02	0.12	0.08	
1P	0	1872	0	83	0	17	-0	1	0.02	0.12	0.08	
2	0	2653	0	126	0	26	-0	1	0.03	0.17	0.13	
1A	21	1606	-1	95	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1B	21	1606	1	95	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1C	21	1606	-1	77	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1D	21	1606	1	77	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1E	21	2008	-1	95	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00	
1F	21	2008	1	95	0	-0	-0	1	0.02	0.13	0.00	
1G	21	2008	-1	77	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00	
1H	21	2008	1	77	0	-0	-0	1	0.02	0.13	0.00	
1I	21	1741	-0	89	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00	
1J	21	1741	0	89	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1K	21	1741	-0	83	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00	
1L	21	1741	0	83	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1M	21	1873	-0	89	0	-0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1N	21	1873	0	89	0	-0	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1O	21	1873	-0	83	0	-0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1P	21	1873	0	83	0	-0	-0	1	0.02	0.12	0.00	
2	21	2654	0	126	0	-0	-0	1	0.03	0.17	0.00	
1A	42	1607	-1	95	0	-20	0	1	0.02	0.10	0.10	
1B	42	1607	1	95	0	-20	-0	1	0.02	0.10	0.10	
1C	42	1607	-1	77	0	-16	0	1	0.02	0.10	0.08	
1D	42	1607	1	77	0	-16	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1E	42	2009	-1	95	0	-20	0	1	0.02	0.13	0.10	
1F	42	2009	1	95	0	-20	-0	1	0.02	0.13	0.10	
1G	42	2009	-1	77	0	-16	0	1	0.02	0.13	0.08	
1H	42	2009	1	77	0	-16	-0	1	0.02	0.13	0.08	

1I	42	1742	-0	89	0	-19	0	1	0.02	0.11	0.09
1J	42	1742	0	89	0	-19	-0	1	0.02	0.11	0.09
1K	42	1742	-0	83	0	-17	0	1	0.02	0.11	0.08
1L	42	1742	0	83	0	-17	-0	1	0.02	0.11	0.08
1M	42	1874	-0	89	0	-19	0	1	0.02	0.12	0.09
1N	42	1874	0	89	0	-19	-0	1	0.02	0.12	0.09
1O	42	1874	-0	83	0	-17	0	1	0.02	0.12	0.08
1P	42	1874	0	83	0	-17	-0	1	0.02	0.12	0.08
2	42	2656	0	126	0	-27	-0	1	0.03	0.17	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 76 NI 85 NF 84 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1288	-1	91	0	19	0	1	0.02	0.08	0.09	
1B	0	1288	1	91	0	19	-0	1	0.02	0.08	0.09	
1C	0	1288	-1	72	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1D	0	1288	1	72	0	15	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1E	0	1638	-1	91	0	19	0	1	0.02	0.11	0.09	
1F	0	1638	1	91	0	19	-0	1	0.02	0.11	0.09	
1G	0	1638	-1	72	0	15	0	1	0.02	0.11	0.07	
1H	0	1638	1	72	0	15	-0	1	0.02	0.11	0.07	
1I	0	1404	-0	84	0	18	-0	1	0.02	0.09	0.08	
1J	0	1404	0	84	0	18	-0	1	0.02	0.09	0.08	
1K	0	1404	-0	78	0	16	-0	1	0.02	0.09	0.08	
1L	0	1404	0	78	0	16	-0	1	0.02	0.09	0.08	
1M	0	1522	-0	84	0	18	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1N	0	1522	0	84	0	18	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1O	0	1522	-0	78	0	16	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1P	0	1522	0	78	0	16	-0	1	0.02	0.10	0.08	
2	0	2149	0	120	0	25	-0	1	0.03	0.14	0.12	
1A	21	1289	-1	91	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1B	21	1289	1	91	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1C	21	1289	-1	72	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1D	21	1289	1	72	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1E	21	1639	-1	91	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00	
1F	21	1639	1	91	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1G	21	1639	-1	72	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00	
1H	21	1639	1	72	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1I	21	1405	-0	84	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00	
1J	21	1405	0	84	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00	
1K	21	1405	-0	78	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00	
1L	21	1405	0	78	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00	
1M	21	1523	-0	84	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1N	21	1523	0	84	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1O	21	1523	-0	78	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1P	21	1523	0	78	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
2	21	2150	0	120	0	-0	-0	1	0.03	0.14	0.00	
1A	42	1290	-1	91	0	-19	0	1	0.02	0.08	0.09	
1B	42	1290	1	91	0	-19	-0	1	0.02	0.08	0.09	
1C	42	1290	-1	72	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1D	42	1290	1	72	0	-15	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1E	42	1640	-1	91	0	-19	0	1	0.02	0.11	0.09	
1F	42	1640	1	91	0	-19	-0	1	0.02	0.11	0.09	
1G	42	1640	-1	72	0	-15	0	1	0.02	0.11	0.07	
1H	42	1640	1	72	0	-15	-0	1	0.02	0.11	0.07	
1I	42	1406	-0	84	0	-18	0	1	0.02	0.09	0.09	
1J	42	1406	0	84	0	-18	-0	1	0.02	0.09	0.09	
1K	42	1406	-0	78	0	-17	0	1	0.02	0.09	0.08	
1L	42	1406	0	78	0	-17	-0	1	0.02	0.09	0.08	
1M	42	1524	-0	84	0	-18	0	1	0.02	0.10	0.09	
1N	42	1524	0	84	0	-18	-0	1	0.02	0.10	0.09	
1O	42	1524	-0	78	0	-17	0	1	0.02	0.10	0.08	
1P	42	1524	0	78	0	-17	-0	1	0.02	0.10	0.08	
2	42	2151	0	120	0	-25	-0	1	0.03	0.14	0.12	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 77 NI 87 NF 86 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN		daN*m						
1A	0	980	-1	83	0	17	0	1	0.02	0.06	0.08
1B	0	980	1	83	0	17	-0	1	0.02	0.06	0.08
1C	0	980	-1	65	0	14	0	1	0.01	0.06	0.06
1D	0	980	1	65	0	14	-0	1	0.01	0.06	0.06
1E	0	1264	-1	83	0	17	0	1	0.02	0.08	0.08
1F	0	1264	1	83	0	17	-0	1	0.02	0.08	0.08
1G	0	1264	-1	65	0	14	0	1	0.01	0.08	0.06
1H	0	1264	1	65	0	14	-0	1	0.01	0.08	0.06
1I	0	1073	-0	77	0	16	0	1	0.02	0.07	0.08
1J	0	1073	0	77	0	16	-0	1	0.02	0.07	0.08
1K	0	1073	-0	71	0	15	0	1	0.02	0.07	0.07
1L	0	1073	0	71	0	15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1M	0	1171	-0	77	0	16	0	1	0.02	0.08	0.08
1N	0	1171	0	77	0	16	-0	1	0.02	0.08	0.08
1O	0	1171	-0	71	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07
1P	0	1171	0	71	0	15	-0	1	0.02	0.08	0.07
2	0	1648	-0	109	0	23	-0	1	0.02	0.11	0.11
1A	21	981	-1	83	0	-0	-0	1	0.02	0.06	0.00
1B	21	981	1	83	0	-0	0	1	0.02	0.06	0.00
1C	21	981	-1	65	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00
1D	21	981	1	65	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00
1E	21	1265	-1	83	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1F	21	1265	1	83	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00
1G	21	1265	-1	65	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00
1H	21	1265	1	65	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00
1I	21	1074	-0	77	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00
1J	21	1074	0	77	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00
1K	21	1074	-0	71	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00
1L	21	1074	0	71	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00
1M	21	1172	-0	77	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1N	21	1172	0	77	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00
1O	21	1172	-0	71	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1P	21	1172	0	71	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00
2	21	1649	-0	109	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1A	42	982	-1	83	0	-18	-0	1	0.02	0.06	0.08
1B	42	982	1	83	0	-18	0	1	0.02	0.06	0.08
1C	42	982	-1	65	0	-14	-0	1	0.01	0.06	0.07
1D	42	982	1	65	0	-14	0	1	0.01	0.06	0.07
1E	42	1266	-1	83	0	-18	-0	1	0.02	0.08	0.08
1F	42	1266	1	83	0	-18	0	1	0.02	0.08	0.08
1G	42	1266	-1	65	0	-14	-0	1	0.01	0.08	0.07
1H	42	1266	1	65	0	-14	0	1	0.01	0.08	0.07
1I	42	1075	-0	77	0	-16	-0	1	0.02	0.07	0.08
1J	42	1075	0	77	0	-16	0	1	0.02	0.07	0.08
1K	42	1075	-0	71	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1L	42	1075	0	71	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07
1M	42	1173	-0	77	0	-16	-0	1	0.02	0.08	0.08
1N	42	1173	0	77	0	-16	0	1	0.02	0.08	0.08
1O	42	1173	-0	71	0	-15	-0	1	0.02	0.08	0.07
1P	42	1173	0	71	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07
2	42	1650	-0	109	0	-23	-0	1	0.02	0.11	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 78 NI 89 NF 88 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	662	-1	77	0	16	0	1	0.02	0.04	0.08	
1B	0	662	1	77	0	16	-0	1	0.02	0.04	0.08	
1C	0	662	-1	60	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06	
1D	0	662	1	60	0	12	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1E	0	858	-1	77	0	16	0	1	0.02	0.06	0.08	
1F	0	858	1	77	0	16	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1G	0	858	-1	60	0	12	0	1	0.01	0.06	0.06	
1H	0	858	1	60	0	12	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1I	0	723	-0	71	0	15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1J	0	723	0	71	0	15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1K	0	723	-0	65	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1L	0	723	0	65	0	13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1M	0	796	-0	71	0	15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1N	0	796	0	71	0	15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1O	0	796	-0	65	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1P	0	796	0	65	0	13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
2	0	1115	-0	100	0	21	-0	1	0.02	0.07	0.10	
1A	21	662	-1	77	0	-0	-0	1	0.02	0.04	0.00	
1B	21	662	1	77	0	-0	0	1	0.02	0.04	0.00	
1C	21	662	-1	60	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1D	21	662	1	60	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00	

1E	21	859	-1	77	0	-0	-0	1	0.02	0.06	0.00
1F	21	859	1	77	0	-0	0	1	0.02	0.06	0.00
1G	21	859	-1	60	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00
1H	21	859	1	60	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00
1I	21	724	-0	71	0	-0	-0	1	0.02	0.05	0.00
1J	21	724	0	71	0	-0	0	1	0.02	0.05	0.00
1K	21	724	-0	65	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1L	21	724	0	65	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1M	21	797	-0	71	0	-0	-0	1	0.02	0.05	0.00
1N	21	797	0	71	0	-0	0	1	0.02	0.05	0.00
1O	21	797	-0	65	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1P	21	797	0	65	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
2	21	1116	-0	100	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00
1A	42	663	-1	77	0	-16	-0	1	0.02	0.04	0.08
1B	42	663	1	77	0	-16	0	1	0.02	0.04	0.08
1C	42	663	-1	60	0	-13	-0	1	0.01	0.04	0.06
1D	42	663	1	60	0	-13	0	1	0.01	0.04	0.06
1E	42	860	-1	77	0	-16	-0	1	0.02	0.06	0.08
1F	42	860	1	77	0	-16	0	1	0.02	0.06	0.08
1G	42	860	-1	60	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06
1H	42	860	1	60	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06
1I	42	725	-0	71	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07
1J	42	725	0	71	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07
1K	42	725	-0	65	0	-14	-0	1	0.01	0.05	0.07
1L	42	725	0	65	0	-14	0	1	0.01	0.05	0.07
1M	42	798	-0	71	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07
1N	42	798	0	71	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07
1O	42	798	-0	65	0	-14	-0	1	0.01	0.05	0.07
1P	42	798	0	65	0	-14	0	1	0.01	0.05	0.07
2	42	1118	-0	100	0	-21	-0	1	0.02	0.07	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 79 NI 91 NF 90 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN				daN*m						
1A	0	914	-5	-83	0	-19	2	1	0.02	0.06	0.09	
1B	0	914	-1	-83	0	-19	-1	1	0.02	0.06	0.09	
1C	0	914	-5	-103	0	-24	2	1	0.02	0.06	0.11	
1D	0	914	-1	-103	0	-24	-1	1	0.02	0.06	0.11	
1E	0	1148	-5	-83	0	-19	2	1	0.02	0.07	0.09	
1F	0	1148	-1	-83	0	-19	-1	1	0.02	0.07	0.09	
1G	0	1148	-5	-103	0	-24	2	1	0.02	0.07	0.11	
1H	0	1148	-1	-103	0	-24	-1	1	0.02	0.07	0.11	
1I	0	984	-4	-88	0	-20	1	1	0.02	0.06	0.10	
1J	0	984	-1	-88	0	-20	-0	1	0.02	0.06	0.10	
1K	0	984	-4	-98	0	-23	1	1	0.02	0.06	0.11	
1L	0	984	-1	-98	0	-23	-0	1	0.02	0.06	0.11	
1M	0	1078	-4	-88	0	-20	1	1	0.02	0.07	0.10	
1N	0	1078	-1	-88	0	-20	-0	1	0.02	0.07	0.10	
1O	0	1078	-4	-98	0	-23	1	1	0.02	0.07	0.11	
1P	0	1078	-1	-98	0	-23	-0	1	0.02	0.07	0.11	
2	0	1515	-4	-137	0	-31	1	1	0.03	0.10	0.15	
1A	21	915	-5	-83	0	-2	1	1	0.02	0.06	0.01	
1B	21	915	-1	-83	0	-2	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1C	21	915	-5	-103	0	-2	1	1	0.02	0.06	0.01	
1D	21	915	-1	-103	0	-2	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1E	21	1149	-5	-83	0	-2	1	1	0.02	0.07	0.01	
1F	21	1149	-1	-83	0	-2	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1G	21	1149	-5	-103	0	-2	1	1	0.02	0.07	0.01	
1H	21	1149	-1	-103	0	-2	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1I	21	985	-4	-88	0	-2	0	1	0.02	0.06	0.01	
1J	21	985	-1	-88	0	-2	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1K	21	985	-4	-98	0	-2	0	1	0.02	0.06	0.01	
1L	21	985	-1	-98	0	-2	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1M	21	1079	-4	-88	0	-2	0	1	0.02	0.07	0.01	
1N	21	1079	-1	-88	0	-2	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1O	21	1079	-4	-98	0	-2	0	1	0.02	0.07	0.01	
1P	21	1079	-1	-98	0	-2	-1	1	0.02	0.07	0.01	
2	21	1516	-4	-137	0	-3	-0	1	0.03	0.10	0.01	
1A	42	916	-5	-83	0	16	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1B	42	916	-1	-83	0	16	-1	1	0.02	0.06	0.08	
1C	42	916	-5	-103	0	20	-0	1	0.02	0.06	0.09	
1D	42	916	-1	-103	0	20	-1	1	0.02	0.06	0.09	
1E	42	1150	-5	-83	0	16	-0	1	0.02	0.07	0.08	
1F	42	1150	-1	-83	0	16	-1	1	0.02	0.07	0.08	
1G	42	1150	-5	-103	0	20	-0	1	0.02	0.07	0.09	
1H	42	1150	-1	-103	0	20	-1	1	0.02	0.07	0.09	
1I	42	986	-4	-88	0	17	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1J	42	986	-1	-88	0	17	-1	1	0.02	0.06	0.08	
1K	42	986	-4	-98	0	19	-0	1	0.02	0.06	0.09	

1L	42	986	-1	-98	0	19	-1	1	0.02	0.06	0.09
1M	42	1080	-4	-88	0	17	-0	1	0.02	0.07	0.08
1N	42	1080	-1	-88	0	17	-1	1	0.02	0.07	0.08
1O	42	1080	-4	-98	0	19	-0	1	0.02	0.07	0.09
1P	42	1080	-1	-98	0	19	-1	1	0.02	0.07	0.09
2	42	1517	-4	-137	0	26	-1	1	0.03	0.10	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 80 NI 93 NF 92 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	795	-2	-58	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06	
1B	0	795	-0	-58	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06	
1C	0	795	-2	-72	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1D	0	795	-0	-72	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1E	0	1028	-2	-58	0	-12	0	1	0.01	0.07	0.06	
1F	0	1028	-0	-58	0	-12	0	1	0.01	0.07	0.06	
1G	0	1028	-2	-72	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07	
1H	0	1028	-0	-72	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07	
1I	0	867	-1	-62	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1J	0	867	-0	-62	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1K	0	867	-1	-68	0	-14	0	1	0.02	0.06	0.07	
1L	0	867	-0	-68	0	-14	0	1	0.02	0.06	0.07	
1M	0	957	-1	-62	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1N	0	957	-0	-62	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1O	0	957	-1	-68	0	-14	0	1	0.02	0.06	0.07	
1P	0	957	-0	-68	0	-14	0	1	0.02	0.06	0.07	
2	0	1339	-1	-96	0	-19	0	1	0.02	0.09	0.09	
1A	21	796	-2	-58	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1B	21	796	-0	-58	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1C	21	796	-2	-72	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00	
1D	21	796	-0	-72	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00	
1E	21	1029	-2	-58	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1F	21	1029	-0	-58	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1G	21	1029	-2	-72	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1H	21	1029	-0	-72	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1I	21	868	-1	-62	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1J	21	868	-0	-62	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1K	21	868	-1	-68	0	0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1L	21	868	-0	-68	0	0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
1M	21	958	-1	-62	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1N	21	958	-0	-62	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1O	21	958	-1	-68	0	0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1P	21	958	-0	-68	0	0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
2	21	1340	-1	-96	0	1	0	1	0.02	0.09	0.00	
1A	42	797	-2	-58	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1B	42	797	-0	-58	0	13	-1	1	0.01	0.05	0.06	
1C	42	797	-2	-72	0	16	0	1	0.02	0.05	0.08	
1D	42	797	-0	-72	0	16	-1	1	0.02	0.05	0.08	
1E	42	1030	-2	-58	0	13	0	1	0.01	0.07	0.06	
1F	42	1030	-0	-58	0	13	-1	1	0.01	0.07	0.06	
1G	42	1030	-2	-72	0	16	0	1	0.02	0.07	0.08	
1H	42	1030	-0	-72	0	16	-1	1	0.02	0.07	0.08	
1I	42	869	-1	-62	0	14	0	1	0.01	0.06	0.07	
1J	42	869	-0	-62	0	14	-0	1	0.01	0.06	0.07	
1K	42	869	-1	-68	0	15	0	1	0.02	0.06	0.07	
1L	42	869	-0	-68	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1M	42	958	-1	-62	0	14	0	1	0.01	0.06	0.07	
1N	42	958	-0	-62	0	14	-0	1	0.01	0.06	0.07	
1O	42	958	-1	-68	0	15	0	1	0.02	0.06	0.07	
1P	42	958	-0	-68	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07	
2	42	1342	-1	-96	0	21	-0	1	0.02	0.09	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 81 NI 95 NF 94 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	450	-1	-51	0	-11	0	1	0.01	0.03	0.05
1B	0	450	1	-51	0	-11	0	1	0.01	0.03	0.05
1C	0	450	-1	-66	0	-14	0	1	0.01	0.03	0.07
1D	0	450	1	-66	0	-14	0	1	0.01	0.03	0.07
1E	0	616	-1	-51	0	-11	0	1	0.01	0.04	0.05
1F	0	616	1	-51	0	-11	0	1	0.01	0.04	0.05
1G	0	616	-1	-66	0	-14	0	1	0.01	0.04	0.07
1H	0	616	1	-66	0	-14	0	1	0.01	0.04	0.07
1I	0	501	-1	-56	0	-12	0	1	0.01	0.03	0.06
1J	0	501	0	-56	0	-12	0	1	0.01	0.03	0.06
1K	0	501	-1	-61	0	-13	0	1	0.01	0.03	0.06
1L	0	501	0	-61	0	-13	0	1	0.01	0.03	0.06
1M	0	565	-1	-56	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06
1N	0	565	0	-56	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06
1O	0	565	-1	-61	0	-13	0	1	0.01	0.04	0.06
1P	0	565	0	-61	0	-13	0	1	0.01	0.04	0.06
2	0	783	-0	-86	0	-18	0	1	0.02	0.05	0.09
1A	21	451	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1B	21	451	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00
1C	21	451	-1	-66	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1D	21	451	1	-66	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00
1E	21	617	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1F	21	617	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1G	21	617	-1	-66	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1H	21	617	1	-66	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1I	21	502	-1	-56	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1J	21	502	0	-56	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00
1K	21	502	-1	-61	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1L	21	502	0	-61	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00
1M	21	566	-1	-56	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1N	21	566	0	-56	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1O	21	566	-1	-61	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1P	21	566	0	-61	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
2	21	784	-0	-86	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00
1A	42	452	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.03	0.05
1B	42	452	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.03	0.05
1C	42	452	-1	-66	0	14	-0	1	0.01	0.03	0.07
1D	42	452	1	-66	0	14	0	1	0.01	0.03	0.07
1E	42	618	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1F	42	618	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05
1G	42	618	-1	-66	0	14	-0	1	0.01	0.04	0.07
1H	42	618	1	-66	0	14	0	1	0.01	0.04	0.07
1I	42	503	-1	-56	0	12	-0	1	0.01	0.03	0.06
1J	42	503	0	-56	0	12	0	1	0.01	0.03	0.06
1K	42	503	-1	-61	0	13	-0	1	0.01	0.03	0.06
1L	42	503	0	-61	0	13	0	1	0.01	0.03	0.06
1M	42	567	-1	-56	0	12	-0	1	0.01	0.04	0.06
1N	42	567	0	-56	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06
1O	42	567	-1	-61	0	13	-0	1	0.01	0.04	0.06
1P	42	567	0	-61	0	13	0	1	0.01	0.04	0.06
2	42	785	-0	-86	0	18	-0	1	0.02	0.05	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 82 NI 97 NF 96 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	153	-1	-39	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1B	0	153	1	-39	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1C	0	153	-1	-51	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1D	0	153	1	-51	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
1E	0	246	-1	-39	0	-8	0	1	0.01	0.02	0.04	
1F	0	246	1	-39	0	-8	-0	1	0.01	0.02	0.04	
1G	0	246	-1	-51	0	-10	0	1	0.01	0.02	0.05	
1H	0	246	1	-51	0	-10	-0	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	178	-0	-43	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	178	0	-43	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	178	-0	-47	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1L	0	178	0	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
1M	0	222	-0	-43	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1N	0	222	0	-43	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	222	-0	-47	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1P	0	222	0	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
2	0	293	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.02	0.07	
1A	21	154	-1	-39	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1B	21	154	1	-39	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1C	21	154	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1D	21	154	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1E	21	247	-1	-39	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1F	21	247	1	-39	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1G	21	247	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	

1H	21	247	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1I	21	179	-0	-43	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1J	21	179	0	-43	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1K	21	179	-0	-47	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1L	21	179	0	-47	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1M	21	222	-0	-43	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1N	21	222	0	-43	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1O	21	222	-0	-47	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1P	21	222	0	-47	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
2	21	294	-0	-66	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1A	42	155	-1	-39	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04
1B	42	155	1	-39	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04
1C	42	155	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.01	0.05
1D	42	155	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.01	0.05
1E	42	248	-1	-39	0	8	-0	1	0.01	0.02	0.04
1F	42	248	1	-39	0	8	0	1	0.01	0.02	0.04
1G	42	248	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.02	0.05
1H	42	248	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.02	0.05
1I	42	180	-0	-43	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04
1J	42	180	0	-43	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04
1K	42	180	-0	-47	0	10	-0	1	0.01	0.01	0.05
1L	42	180	0	-47	0	10	0	1	0.01	0.01	0.05
1M	42	223	-0	-43	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04
1N	42	223	0	-43	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04
1O	42	223	-0	-47	0	10	-0	1	0.01	0.01	0.05
1P	42	223	0	-47	0	10	0	1	0.01	0.01	0.05
2	42	295	-0	-66	0	14	0	1	0.01	0.02	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 83 NI 99 NF 98 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-157	-1	-25	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1B	0	-157	1	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1C	0	-157	-1	-33	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1D	0	-157	1	-33	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1E	0	-119	-1	-25	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1F	0	-119	1	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1G	0	-119	-1	-33	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	-119	1	-33	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1I	0	-151	-0	-27	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1J	0	-151	0	-27	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1K	0	-151	-0	-31	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1L	0	-151	0	-31	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1M	0	-124	-0	-27	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1N	0	-124	0	-27	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1O	0	-124	-0	-31	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1P	0	-124	0	-31	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
2	0	-203	0	-43	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1A	21	-156	-1	-25	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1B	21	-156	1	-25	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1C	21	-156	-1	-33	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1D	21	-156	1	-33	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1E	21	-118	-1	-25	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1F	21	-118	1	-25	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1G	21	-118	-1	-33	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1H	21	-118	1	-33	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1I	21	-150	-0	-27	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1J	21	-150	0	-27	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1K	21	-150	-0	-31	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1L	21	-150	0	-31	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1M	21	-123	-0	-27	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1N	21	-123	0	-27	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1O	21	-123	-0	-31	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1P	21	-123	0	-31	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
2	21	-202	0	-43	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	-155	-1	-25	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1B	42	-155	1	-25	0	5	0	1	0.01	0.01	0.03	
1C	42	-155	-1	-33	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1D	42	-155	1	-33	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1E	42	-117	-1	-25	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1F	42	-117	1	-25	0	5	0	1	0.01	0.01	0.03	
1G	42	-117	-1	-33	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1H	42	-117	1	-33	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1I	42	-149	-0	-27	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1J	42	-149	0	-27	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1K	42	-149	-0	-31	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1L	42	-149	0	-31	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1M	42	-122	-0	-27	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1N	42	-122	0	-27	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	

1O	42	-122	-0	-31	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03
1P	42	-122	0	-31	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03
2	42	-201	0	-43	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										
1A	-157	5	-0	1	0.9703	0.9947	0.9963	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-157	5	0	1	0.9703	0.9947	0.9972	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-157	7	-0	1	0.9703	0.9946	0.9963	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1D	-157	7	0	1	0.9703	0.9946	0.9972	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1E	-119	5	-0	1	0.9703	0.9960	0.9972	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1F	-119	5	0	1	0.9703	0.9960	0.9979	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1G	-119	7	-0	1	0.9703	0.9959	0.9972	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1H	-119	7	0	1	0.9703	0.9959	0.9979	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-151	6	-0	1	0.9703	0.9948	0.9955	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1J	-151	6	0	1	0.9703	0.9948	0.9978	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1K	-151	7	-0	1	0.9703	0.9948	0.9955	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1L	-151	7	0	1	0.9703	0.9948	0.9978	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1M	-124	6	-0	1	0.9703	0.9958	0.9963	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1N	-124	6	0	1	0.9703	0.9958	0.9982	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1O	-124	7	-0	1	0.9703	0.9958	0.9963	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1P	-124	7	0	1	0.9703	0.9958	0.9982	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
2	-203	9	0	1	0.9703	0.9931	1.0035	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 84 NI 101 NF 100 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-545	-1	-15	0	-3	0	1	0.00	0.04	0.01	
1B	0	-545	1	-15	0	-3	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1C	0	-545	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.04	0.02	
1D	0	-545	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.04	0.02	
1E	0	-429	-1	-15	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.01	
1F	0	-429	1	-15	0	-3	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1G	0	-429	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1H	0	-429	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1I	0	-512	-0	-16	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.02	
1J	0	-512	0	-16	0	-3	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1K	0	-512	-0	-18	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1L	0	-512	0	-18	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1M	0	-462	-0	-16	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.02	
1N	0	-462	0	-16	0	-3	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1O	0	-462	-0	-18	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1P	0	-462	0	-18	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
2	0	-717	0	-25	0	-5	0	1	0.01	0.05	0.03	
1A	21	-544	-1	-15	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1B	21	-544	1	-15	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	21	-544	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1D	21	-544	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	21	-428	-1	-15	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	21	-428	1	-15	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	21	-428	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	21	-428	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	21	-511	-0	-16	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	21	-511	0	-16	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	21	-511	-0	-18	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	21	-511	0	-18	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	21	-461	-0	-16	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	21	-461	0	-16	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	21	-461	-0	-18	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	21	-461	0	-18	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
2	21	-716	0	-25	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1A	42	-544	-1	-15	0	3	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1B	42	-544	1	-15	0	3	0	1	0.00	0.04	0.01	
1C	42	-544	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.04	0.02	
1D	42	-544	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.04	0.02	
1E	42	-427	-1	-15	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1F	42	-427	1	-15	0	3	0	1	0.00	0.03	0.01	
1G	42	-427	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1H	42	-427	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1I	42	-511	-0	-16	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1J	42	-511	0	-16	0	3	0	1	0.00	0.03	0.02	
1K	42	-511	-0	-18	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1L	42	-511	0	-18	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1M	42	-460	-0	-16	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1N	42	-460	0	-16	0	3	0	1	0.00	0.03	0.02	
1O	42	-460	-0	-18	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1P	42	-460	0	-18	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
2	42	-715	0	-25	0	5	0	1	0.01	0.05	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-545	3	-0	1	0.9703	0.9806	0.9830	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1B	-545	3	0	1	0.9703	0.9806	0.9866	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1C	-545	4	-0	1	0.9703	0.9807	0.9830	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1D	-545	4	0	1	0.9703	0.9807	0.9866	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1E	-429	3	-0	1	0.9703	0.9848	0.9866	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1F	-429	3	0	1	0.9703	0.9848	0.9895	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1G	-429	4	-0	1	0.9703	0.9848	0.9866	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1H	-429	4	0	1	0.9703	0.9848	0.9895	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1I	-512	3	0	1	0.9703	0.9818	0.9815	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1J	-512	3	0	1	0.9703	0.9818	0.9898	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1K	-512	4	0	1	0.9703	0.9818	0.9815	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1L	-512	4	0	1	0.9703	0.9818	0.9898	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1M	-462	3	0	1	0.9703	0.9836	0.9833	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1N	-462	3	0	1	0.9703	0.9836	0.9908	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1O	-462	4	0	1	0.9703	0.9836	0.9833	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1P	-462	4	0	1	0.9703	0.9836	0.9908	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
2	-717	5	0	1	0.9703	0.9746	1.0125	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 85 NI 102 NF 103 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-60	-1	31	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-60	1	31	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	-60	-1	24	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-60	1	24	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-47	-1	31	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-47	1	31	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	-47	-1	24	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	-47	1	24	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-56	-0	29	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	-56	0	29	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-56	-0	26	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-56	0	26	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	-52	-0	29	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1N	0	-52	0	29	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	-52	-0	26	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03	
1P	0	-52	0	26	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	-80	0	41	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1A	21	-59	-1	31	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	21	-59	1	31	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1C	21	-59	-1	24	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	21	-59	1	24	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1E	21	-46	-1	31	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1F	21	-46	1	31	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1G	21	-46	-1	24	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1H	21	-46	1	24	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1I	21	-55	-0	29	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1J	21	-55	0	29	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1K	21	-55	-0	26	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1L	21	-55	0	26	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1M	21	-51	-0	29	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1N	21	-51	0	29	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1O	21	-51	-0	26	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1P	21	-51	0	26	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
2	21	-78	0	41	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	-58	-1	31	0	-7	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1B	42	-58	1	31	0	-7	0	1	0.01	0.00	0.03	
1C	42	-58	-1	24	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1D	42	-58	1	24	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.03	
1E	42	-45	-1	31	0	-7	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1F	42	-45	1	31	0	-7	0	1	0.01	0.00	0.03	
1G	42	-45	-1	24	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1H	42	-45	1	24	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.03	
1I	42	-54	-0	29	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1J	42	-54	0	29	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1K	42	-54	-0	26	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1L	42	-54	0	26	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1M	42	-50	-0	29	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1N	42	-50	0	29	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1O	42	-50	-0	26	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1P	42	-50	0	26	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
2	42	-77	0	41	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-60	-7	-0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-60	-7	0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-60	-5	-0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28

1D	-60	-5	0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=	28
1E	-47	-7	-0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=	28
1F	-47	-7	0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=	28
1G	-47	-5	-0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=	28
1H	-47	-5	0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=	28
1I	-56	-6	-0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=	28
1J	-56	-6	0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=	28
1K	-56	-6	-0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=	28
1L	-56	-6	0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=	28
1M	-52	-6	-0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=	28
1N	-52	-6	0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=	28
1O	-52	-6	-0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=	28
1P	-52	-6	0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=	28
2	-80	-9	0	1	0.9703	0.9972	1.0055	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'=	28

ASTA NUM. 86 NI 13 NF 105 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-510	-12	23	0	6	2	1	0.01	0.03	0.03	
1B	0	-510	3	23	0	6	-1	1	0.01	0.03	0.03	
1C	0	-510	-12	-14	0	-4	2	1	0.00	0.03	0.02	
1D	0	-510	3	-14	0	-4	-1	1	0.00	0.03	0.02	
1E	0	-452	-12	23	0	6	2	1	0.01	0.03	0.03	
1F	0	-452	3	23	0	6	-1	1	0.01	0.03	0.03	
1G	0	-452	-12	-14	0	-4	2	1	0.00	0.03	0.02	
1H	0	-452	3	-14	0	-4	-1	1	0.00	0.03	0.02	
1I	0	-494	-7	18	0	5	1	1	0.00	0.03	0.02	
1J	0	-494	-2	18	0	5	0	1	0.00	0.03	0.02	
1K	0	-494	-7	-10	0	-3	1	1	0.00	0.03	0.02	
1L	0	-494	-2	-10	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.02	
1M	0	-468	-7	18	0	5	1	1	0.00	0.03	0.02	
1N	0	-468	-2	18	0	5	0	1	0.00	0.03	0.02	
1O	0	-468	-7	-10	0	-3	1	1	0.00	0.03	0.02	
1P	0	-468	-2	-10	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.02	
2	0	-708	-7	7	0	1	1	1	0.00	0.05	0.01	
1A	21	-509	-12	23	0	1	-0	1	0.01	0.03	0.01	
1B	21	-509	3	23	0	1	-0	1	0.01	0.03	0.01	
1C	21	-509	-12	-14	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1D	21	-509	3	-14	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1E	21	-451	-12	23	0	1	-0	1	0.01	0.03	0.01	
1F	21	-451	3	23	0	1	-0	1	0.01	0.03	0.01	
1G	21	-451	-12	-14	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1H	21	-451	3	-14	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1I	21	-493	-7	18	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1J	21	-493	-2	18	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1K	21	-493	-7	-10	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1L	21	-493	-2	-10	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1M	21	-467	-7	18	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1N	21	-467	-2	18	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1O	21	-467	-7	-10	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1P	21	-467	-2	-10	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
2	21	-706	-7	7	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1A	42	-508	-12	23	0	-3	-3	1	0.01	0.03	0.02	
1B	42	-508	3	23	0	-3	1	1	0.01	0.03	0.02	
1C	42	-508	-12	-14	0	1	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1D	42	-508	3	-14	0	1	1	1	0.00	0.03	0.01	
1E	42	-451	-12	23	0	-3	-3	1	0.01	0.03	0.02	
1F	42	-451	3	23	0	-3	1	1	0.01	0.03	0.02	
1G	42	-451	-12	-14	0	1	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1H	42	-451	3	-14	0	1	1	1	0.00	0.03	0.01	
1I	42	-492	-7	18	0	-3	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1J	42	-492	-2	18	0	-3	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1K	42	-492	-7	-10	0	1	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1L	42	-492	-2	-10	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1M	42	-466	-7	18	0	-3	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1N	42	-466	-2	18	0	-3	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1O	42	-466	-7	-10	0	1	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1P	42	-466	-2	-10	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.00	
2	42	-705	-7	7	0	-1	-2	1	0.00	0.05	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-510	6	-3	1	0.9703	0.9886	0.9826	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 28
1B	-510	6	-1	1	0.9703	0.9886	0.9839	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1C	-510	-4	-3	1	0.9703	0.9916	0.9826	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1D	-510	-4	-1	1	0.9703	0.9916	0.9839	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1E	-452	6	-3	1	0.9703	0.9898	0.9846	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1F	-452	6	-1	1	0.9703	0.9898	0.9857	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1G	-452	-4	-3	1	0.9703	0.9925	0.9846	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1H	-452	-4	-1	1	0.9703	0.9925	0.9857	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1I	-494	5	-2	1	0.9703	0.9887	0.9837	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1J	-494	5	-1	1	0.9703	0.9887	0.9860	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1K	-494	-3	-2	1	0.9703	0.9926	0.9837	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28

1L	-494	-3	-1	1	0.9703	0.9926	0.9860	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'=	28
1M	-468	5	-2	1	0.9703	0.9893	0.9845	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'=	28
1N	-468	5	-1	1	0.9703	0.9893	0.9868	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'=	28
1O	-468	-3	-2	1	0.9703	0.9930	0.9845	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'=	28
1P	-468	-3	-1	1	0.9703	0.9930	0.9868	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'=	28
2	-708	1	-2	1	0.9703	0.9744	0.9775	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'=	28

ASTA NUM. 87 NI 16 NF 104 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-178	-24	58	0	24	7	1	0.01	0.01	0.12	
1B	0	-178	28	58	0	24	-8	1	0.01	0.01	0.12	
1C	0	-178	-24	12	0	10	7	1	0.01	0.01	0.05	
1D	0	-178	28	12	0	10	-8	1	0.01	0.01	0.05	
1E	0	-164	-24	58	0	24	7	1	0.01	0.01	0.12	
1F	0	-164	28	58	0	24	-8	1	0.01	0.01	0.12	
1G	0	-164	-24	12	0	10	7	1	0.01	0.01	0.05	
1H	0	-164	28	12	0	10	-8	1	0.01	0.01	0.05	
1I	0	-176	-15	53	0	23	5	1	0.01	0.01	0.11	
1J	0	-176	19	53	0	23	-6	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-176	-15	17	0	12	5	1	0.00	0.01	0.06	
1L	0	-176	19	17	0	12	-6	1	0.00	0.01	0.06	
1M	0	-166	-15	53	0	23	5	1	0.01	0.01	0.11	
1N	0	-166	19	53	0	23	-6	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-166	-15	17	0	12	5	1	0.00	0.01	0.06	
1P	0	-166	19	17	0	12	-6	1	0.00	0.01	0.06	
2	0	-252	3	51	0	26	-1	1	0.01	0.02	0.12	
1A	21	-177	-24	58	0	12	2	1	0.01	0.01	0.06	
1B	21	-177	28	58	0	12	-2	1	0.01	0.01	0.06	
1C	21	-177	-24	12	0	8	2	1	0.01	0.01	0.04	
1D	21	-177	28	12	0	8	-2	1	0.01	0.01	0.04	
1E	21	-163	-24	58	0	12	2	1	0.01	0.01	0.06	
1F	21	-163	28	58	0	12	-2	1	0.01	0.01	0.06	
1G	21	-163	-24	12	0	8	2	1	0.01	0.01	0.04	
1H	21	-163	28	12	0	8	-2	1	0.01	0.01	0.04	
1I	21	-175	-15	53	0	12	1	1	0.01	0.01	0.06	
1J	21	-175	19	53	0	12	-2	1	0.01	0.01	0.06	
1K	21	-175	-15	17	0	9	1	1	0.00	0.01	0.04	
1L	21	-175	19	17	0	9	-2	1	0.00	0.01	0.04	
1M	21	-165	-15	53	0	12	1	1	0.01	0.01	0.06	
1N	21	-165	19	53	0	12	-2	1	0.01	0.01	0.06	
1O	21	-165	-15	17	0	9	1	1	0.00	0.01	0.04	
1P	21	-165	19	17	0	9	-2	1	0.00	0.01	0.04	
2	21	-250	3	51	0	15	-0	1	0.01	0.02	0.07	
1A	42	-176	-24	58	0	0	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1B	42	-176	28	58	0	0	4	1	0.01	0.01	0.02	
1C	42	-176	-24	12	0	6	-3	1	0.01	0.01	0.03	
1D	42	-176	28	12	0	6	4	1	0.01	0.01	0.03	
1E	42	-162	-24	58	0	0	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1F	42	-162	28	58	0	0	4	1	0.01	0.01	0.02	
1G	42	-162	-24	12	0	6	-3	1	0.01	0.01	0.03	
1H	42	-162	28	12	0	6	4	1	0.01	0.01	0.03	
1I	42	-174	-15	53	0	1	-2	1	0.01	0.01	0.01	
1J	42	-174	19	53	0	1	2	1	0.01	0.01	0.01	
1K	42	-174	-15	17	0	5	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1L	42	-174	19	17	0	5	2	1	0.00	0.01	0.02	
1M	42	-164	-15	53	0	1	-2	1	0.01	0.01	0.01	
1N	42	-164	19	53	0	1	2	1	0.01	0.01	0.01	
1O	42	-164	-15	17	0	5	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1P	42	-164	19	17	0	5	2	1	0.00	0.01	0.02	
2	42	-249	3	51	0	4	1	1	0.01	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-178	24	7	1	0.9703	0.9988	0.9968	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1B	-178	24	-8	1	0.9703	0.9988	0.9965	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1C	-178	10	7	1	0.9703	1.0016	0.9968	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1D	-178	10	-8	1	0.9703	1.0016	0.9965	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1E	-164	24	7	1	0.9703	0.9989	0.9970	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1F	-164	24	-8	1	0.9703	0.9989	0.9968	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1G	-164	10	7	1	0.9703	1.0014	0.9970	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1H	-164	10	-8	1	0.9703	1.0014	0.9968	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1I	-176	23	5	1	0.9703	0.9989	0.9969	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1J	-176	23	-6	1	0.9703	0.9989	0.9965	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1K	-176	12	5	1	0.9703	1.0009	0.9969	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 28
1L	-176	12	-6	1	0.9703	1.0009	0.9965	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1M	-166	23	5	1	0.9703	0.9990	0.9971	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1N	-166	23	-6	1	0.9703	0.9990	0.9967	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1O	-166	12	5	1	0.9703	1.0009	0.9971	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 28
1P	-166	12	-6	1	0.9703	1.0009	0.9967	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
2	-252	26	-1	1	0.9703	0.9995	0.9924	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 88 NI 12 NF 106 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-145	-28	-25	0	-13	8	1	0.01	0.01	0.06	
1B	0	-145	23	-25	0	-13	-7	1	0.01	0.01	0.06	
1C	0	-145	-28	-69	0	-26	8	1	0.02	0.01	0.13	
1D	0	-145	23	-69	0	-26	-7	1	0.02	0.01	0.13	
1E	0	-135	-28	-25	0	-13	8	1	0.01	0.01	0.06	
1F	0	-135	23	-25	0	-13	-7	1	0.01	0.01	0.06	
1G	0	-135	-28	-69	0	-26	8	1	0.02	0.01	0.13	
1H	0	-135	23	-69	0	-26	-7	1	0.02	0.01	0.13	
1I	0	-145	-19	-30	0	-14	6	1	0.01	0.01	0.07	
1J	0	-145	14	-30	0	-14	-4	1	0.01	0.01	0.07	
1K	0	-145	-19	-65	0	-25	6	1	0.01	0.01	0.12	
1L	0	-145	14	-65	0	-25	-4	1	0.01	0.01	0.12	
1M	0	-135	-19	-30	0	-14	6	1	0.01	0.01	0.07	
1N	0	-135	14	-30	0	-14	-4	1	0.01	0.01	0.07	
1O	0	-135	-19	-65	0	-25	6	1	0.01	0.01	0.12	
1P	0	-135	14	-65	0	-25	-4	1	0.01	0.01	0.12	
2	0	-206	-3	-69	0	-29	1	1	0.02	0.01	0.14	
1A	21	-144	-28	-25	0	-8	2	1	0.01	0.01	0.04	
1B	21	-144	23	-25	0	-8	-2	1	0.01	0.01	0.04	
1C	21	-144	-28	-69	0	-12	2	1	0.02	0.01	0.06	
1D	21	-144	23	-69	0	-12	-2	1	0.02	0.01	0.06	
1E	21	-134	-28	-25	0	-8	2	1	0.01	0.01	0.04	
1F	21	-134	23	-25	0	-8	-2	1	0.01	0.01	0.04	
1G	21	-134	-28	-69	0	-12	2	1	0.02	0.01	0.06	
1H	21	-134	23	-69	0	-12	-2	1	0.02	0.01	0.06	
1I	21	-144	-19	-30	0	-8	2	1	0.01	0.01	0.04	
1J	21	-144	14	-30	0	-8	-1	1	0.01	0.01	0.04	
1K	21	-144	-19	-65	0	-11	2	1	0.01	0.01	0.05	
1L	21	-144	14	-65	0	-11	-1	1	0.01	0.01	0.05	
1M	21	-134	-19	-30	0	-8	2	1	0.01	0.01	0.04	
1N	21	-134	14	-30	0	-8	-1	1	0.01	0.01	0.04	
1O	21	-134	-19	-65	0	-11	2	1	0.01	0.01	0.05	
1P	21	-134	14	-65	0	-11	-1	1	0.01	0.01	0.05	
2	21	-205	-3	-69	0	-14	0	1	0.02	0.01	0.07	
1A	42	-143	-28	-25	0	-2	-4	1	0.01	0.01	0.02	
1B	42	-143	23	-25	0	-2	3	1	0.01	0.01	0.01	
1C	42	-143	-28	-69	0	3	-4	1	0.02	0.01	0.02	
1D	42	-143	23	-69	0	3	3	1	0.02	0.01	0.01	
1E	42	-133	-28	-25	0	-2	-4	1	0.01	0.01	0.02	
1F	42	-133	23	-25	0	-2	3	1	0.01	0.01	0.01	
1G	42	-133	-28	-69	0	3	-4	1	0.02	0.01	0.02	
1H	42	-133	23	-69	0	3	3	1	0.02	0.01	0.01	
1I	42	-143	-19	-30	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1J	42	-143	14	-30	0	-2	2	1	0.01	0.01	0.01	
1K	42	-143	-19	-65	0	2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1L	42	-143	14	-65	0	2	2	1	0.01	0.01	0.01	
1M	42	-134	-19	-30	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1N	42	-134	14	-30	0	-2	2	1	0.01	0.01	0.01	
1O	42	-134	-19	-65	0	2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1P	42	-134	14	-65	0	2	2	1	0.01	0.01	0.01	
2	42	-203	-3	-69	0	0	-1	1	0.02	0.01	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-145	-13	8	1	0.9703	0.9998	0.9971	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1B	-145	-13	-7	1	0.9703	0.9998	0.9974	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1C	-145	-26	8	1	0.9703	0.9985	0.9971	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'zx'= 28
1D	-145	-26	-7	1	0.9703	0.9985	0.9974	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1E	-135	-13	8	1	0.9703	0.9998	0.9973	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1F	-135	-13	-7	1	0.9703	0.9998	0.9976	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1G	-135	-26	8	1	0.9703	0.9986	0.9973	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1H	-135	-26	-7	1	0.9703	0.9986	0.9976	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1I	-145	-14	6	1	0.9703	0.9996	0.9971	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1J	-145	-14	-4	1	0.9703	0.9996	0.9975	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1K	-145	-25	6	1	0.9703	0.9986	0.9971	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1L	-145	-25	-4	1	0.9703	0.9986	0.9975	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1M	-135	-14	6	1	0.9703	0.9996	0.9973	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1N	-135	-14	-4	1	0.9703	0.9996	0.9976	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1O	-135	-25	6	1	0.9703	0.9987	0.9973	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1P	-135	-25	-4	1	0.9703	0.9987	0.9976	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
2	-206	-29	1	1	0.9703	0.9985	0.9936	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 89 NI 107 NF 108 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-69	-1	-23	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	

1B	0	-69	1	-23	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02
1C	0	-69	-1	-29	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03
1D	0	-69	1	-29	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03
1E	0	-56	-1	-23	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02
1F	0	-56	1	-23	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02
1G	0	-56	-1	-29	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03
1H	0	-56	1	-29	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03
1I	0	-65	-0	-25	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02
1J	0	-65	0	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02
1K	0	-65	-0	-27	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03
1L	0	-65	0	-27	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03
1M	0	-60	-0	-25	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02
1N	0	-60	0	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02
1O	0	-60	-0	-27	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03
1P	0	-60	0	-27	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03
2	0	-93	-0	-38	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04
1A	21	-68	-1	-23	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1B	21	-68	1	-23	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1C	21	-68	-1	-29	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1D	21	-68	1	-29	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1E	21	-55	-1	-23	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1F	21	-55	1	-23	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1G	21	-55	-1	-29	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1H	21	-55	1	-29	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1I	21	-64	-0	-25	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1J	21	-64	0	-25	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1K	21	-64	-0	-27	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1L	21	-64	0	-27	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1M	21	-59	-0	-25	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1N	21	-59	0	-25	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1O	21	-59	-0	-27	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1P	21	-59	0	-27	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
2	21	-91	-0	-38	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1A	42	-67	-1	-23	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02
1B	42	-67	1	-23	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02
1C	42	-67	-1	-29	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03
1D	42	-67	1	-29	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03
1E	42	-55	-1	-23	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02
1F	42	-55	1	-23	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02
1G	42	-55	-1	-29	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03
1H	42	-55	1	-29	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03
1I	42	-63	-0	-25	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03
1J	42	-63	0	-25	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03
1K	42	-63	-0	-27	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03
1L	42	-63	0	-27	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03
1M	42	-58	-0	-25	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03
1N	42	-58	0	-25	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03
1O	42	-58	-0	-27	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03
1P	42	-58	0	-27	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03
2	42	-90	-0	-38	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-69	5	-0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-69	5	0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-69	6	-0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-69	6	0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1E	-56	5	-0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1F	-56	5	0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1G	-56	6	-0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1H	-56	6	0	1	0.9703	0.9981	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1I	-65	5	-0	1	0.9703	0.9978	0.9980	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1J	-65	5	0	1	0.9703	0.9978	0.9980	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1K	-65	6	-0	1	0.9703	0.9978	0.9980	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1L	-65	6	0	1	0.9703	0.9978	0.9980	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1M	-60	5	-0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1N	-60	5	0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1O	-60	6	-0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1P	-60	6	0	1	0.9703	0.9979	0.9982	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
2	-93	8	0	1	0.9703	0.9968	1.0064	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 90 NI 109 NF 110 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	996	1	100	0	23	1	1	0.02	0.06	0.11	
1B	0	996	5	100	0	23	-2	1	0.02	0.06	0.11	
1C	0	996	1	83	0	19	1	1	0.02	0.06	0.09	
1D	0	996	5	83	0	19	-2	1	0.02	0.06	0.09	
1E	0	1212	1	100	0	23	1	1	0.02	0.08	0.11	
1F	0	1212	5	100	0	23	-2	1	0.02	0.08	0.11	
1G	0	1212	1	83	0	19	1	1	0.02	0.08	0.09	
1H	0	1212	5	83	0	19	-2	1	0.02	0.08	0.09	
1I	0	1056	1	96	0	22	0	1	0.02	0.07	0.11	

1J	0	1056	4	96	0	22	-1	1	0.02	0.07	0.11
1K	0	1056	1	87	0	20	0	1	0.02	0.07	0.10
1L	0	1056	4	87	0	20	-1	1	0.02	0.07	0.10
1M	0	1152	1	96	0	22	0	1	0.02	0.07	0.11
1N	0	1152	4	96	0	22	-1	1	0.02	0.07	0.11
1O	0	1152	1	87	0	20	0	1	0.02	0.07	0.10
1P	0	1152	4	87	0	20	-1	1	0.02	0.07	0.10
2	0	1622	4	134	0	31	-1	1	0.03	0.11	0.15
1A	21	997	1	100	0	2	1	1	0.02	0.06	0.01
1B	21	997	5	100	0	2	-1	1	0.02	0.06	0.01
1C	21	997	1	83	0	2	1	1	0.02	0.06	0.01
1D	21	997	5	83	0	2	-1	1	0.02	0.06	0.01
1E	21	1213	1	100	0	2	1	1	0.02	0.08	0.01
1F	21	1213	5	100	0	2	-1	1	0.02	0.08	0.01
1G	21	1213	1	83	0	2	1	1	0.02	0.08	0.01
1H	21	1213	5	83	0	2	-1	1	0.02	0.08	0.01
1I	21	1057	1	96	0	2	1	1	0.02	0.07	0.01
1J	21	1057	4	96	0	2	-0	1	0.02	0.07	0.01
1K	21	1057	1	87	0	2	1	1	0.02	0.07	0.01
1L	21	1057	4	87	0	2	-0	1	0.02	0.07	0.01
1M	21	1153	1	96	0	2	1	1	0.02	0.07	0.01
1N	21	1153	4	96	0	2	-0	1	0.02	0.07	0.01
1O	21	1153	1	87	0	2	1	1	0.02	0.07	0.01
1P	21	1153	4	87	0	2	-0	1	0.02	0.07	0.01
2	21	1623	4	134	0	3	0	1	0.03	0.11	0.01
1A	42	998	1	100	0	-19	1	1	0.02	0.06	0.09
1B	42	998	5	100	0	-19	0	1	0.02	0.06	0.09
1C	42	998	1	83	0	-16	1	1	0.02	0.06	0.08
1D	42	998	5	83	0	-16	0	1	0.02	0.06	0.08
1E	42	1214	1	100	0	-19	1	1	0.02	0.08	0.09
1F	42	1214	5	100	0	-19	0	1	0.02	0.08	0.09
1G	42	1214	1	83	0	-16	1	1	0.02	0.08	0.08
1H	42	1214	5	83	0	-16	0	1	0.02	0.08	0.08
1I	42	1058	1	96	0	-18	1	1	0.02	0.07	0.09
1J	42	1058	4	96	0	-18	0	1	0.02	0.07	0.09
1K	42	1058	1	87	0	-17	1	1	0.02	0.07	0.08
1L	42	1058	4	87	0	-17	0	1	0.02	0.07	0.08
1M	42	1154	1	96	0	-18	1	1	0.02	0.08	0.09
1N	42	1154	4	96	0	-18	0	1	0.02	0.08	0.09
1O	42	1154	1	87	0	-17	1	1	0.02	0.08	0.08
1P	42	1154	4	87	0	-17	0	1	0.02	0.08	0.08
2	42	1624	4	134	0	-26	1	1	0.03	0.11	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 91 NI 111 NF 112 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	973	1	73	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1B	0	973	2	73	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1C	0	973	1	60	0	12	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1D	0	973	2	60	0	12	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1E	0	1201	1	73	0	15	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1F	0	1201	2	73	0	15	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1G	0	1201	1	60	0	12	-0	1	0.01	0.08	0.06	
1H	0	1201	2	60	0	12	-0	1	0.01	0.08	0.06	
1I	0	1042	1	69	0	14	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1J	0	1042	2	69	0	14	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1K	0	1042	1	64	0	13	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1L	0	1042	2	64	0	13	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1M	0	1132	1	69	0	14	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1N	0	1132	2	69	0	14	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1O	0	1132	1	64	0	13	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1P	0	1132	2	64	0	13	-0	1	0.01	0.07	0.06	
2	0	1596	2	98	0	20	-0	1	0.02	0.10	0.10	
1A	21	974	1	73	0	-0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1B	21	974	2	73	0	-0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
1C	21	974	1	60	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1D	21	974	2	60	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1E	21	1201	1	73	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1F	21	1201	2	73	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1G	21	1201	1	60	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1H	21	1201	2	60	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1I	21	1042	1	69	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1J	21	1042	2	69	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1K	21	1042	1	64	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1L	21	1042	2	64	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1M	21	1133	1	69	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1N	21	1133	2	69	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1O	21	1133	1	64	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1P	21	1133	2	64	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	

2	21	1597	2	98	0	-1	0	1	0.02	0.10	0.00
1A	42	974	1	73	0	-16	1	1	0.02	0.06	0.08
1B	42	974	2	73	0	-16	-0	1	0.02	0.06	0.08
1C	42	974	1	60	0	-13	1	1	0.01	0.06	0.06
1D	42	974	2	60	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06
1E	42	1202	1	73	0	-16	1	1	0.02	0.08	0.08
1F	42	1202	2	73	0	-16	-0	1	0.02	0.08	0.08
1G	42	1202	1	60	0	-13	1	1	0.01	0.08	0.06
1H	42	1202	2	60	0	-13	-0	1	0.01	0.08	0.06
1I	42	1043	1	69	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07
1J	42	1043	2	69	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07
1K	42	1043	1	64	0	-14	0	1	0.01	0.07	0.07
1L	42	1043	2	64	0	-14	0	1	0.01	0.07	0.07
1M	42	1133	1	69	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07
1N	42	1133	2	69	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07
1O	42	1133	1	64	0	-14	0	1	0.01	0.07	0.07
1P	42	1133	2	64	0	-14	0	1	0.01	0.07	0.07
2	42	1598	2	98	0	-21	0	1	0.02	0.10	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 92 NI 113 NF 114 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN				daN*m						
1A	0	654	-0	69	0	14	-0	1	0.02	0.04	0.07	
1B	0	654	1	69	0	14	-0	1	0.02	0.04	0.07	
1C	0	654	-0	56	0	12	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1D	0	654	1	56	0	12	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1E	0	828	-0	69	0	14	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1F	0	828	1	69	0	14	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1G	0	828	-0	56	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1H	0	828	1	56	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1I	0	707	-0	64	0	13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1J	0	707	1	64	0	13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1K	0	707	-0	60	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1L	0	707	1	60	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1M	0	774	-0	64	0	13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1N	0	774	1	64	0	13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1O	0	774	-0	60	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1P	0	774	1	60	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
2	0	1088	0	91	0	19	-0	1	0.02	0.07	0.09	
1A	21	655	-0	69	0	-0	0	1	0.02	0.04	0.00	
1B	21	655	1	69	0	-0	-0	1	0.02	0.04	0.00	
1C	21	655	-0	56	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1D	21	655	1	56	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1E	21	828	-0	69	0	-0	0	1	0.02	0.05	0.00	
1F	21	828	1	69	0	-0	-0	1	0.02	0.05	0.00	
1G	21	828	-0	56	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1H	21	828	1	56	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1I	21	708	-0	64	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1J	21	708	1	64	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1K	21	708	-0	60	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1L	21	708	1	60	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1M	21	775	-0	64	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1N	21	775	1	64	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1O	21	775	-0	60	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1P	21	775	1	60	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00	
2	21	1089	0	91	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1A	42	656	-0	69	0	-15	0	1	0.02	0.04	0.07	
1B	42	656	1	69	0	-15	-0	1	0.02	0.04	0.07	
1C	42	656	-0	56	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06	
1D	42	656	1	56	0	-12	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1E	42	829	-0	69	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1F	42	829	1	69	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1G	42	829	-0	56	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06	
1H	42	829	1	56	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1I	42	709	-0	64	0	-14	-0	1	0.01	0.05	0.07	
1J	42	709	1	64	0	-14	0	1	0.01	0.05	0.07	
1K	42	709	-0	60	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1L	42	709	1	60	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1M	42	776	-0	64	0	-14	-0	1	0.01	0.05	0.07	
1N	42	776	1	64	0	-14	0	1	0.01	0.05	0.07	
1O	42	776	-0	60	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1P	42	776	1	60	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06	
2	42	1090	0	91	0	-19	0	1	0.02	0.07	0.09	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	--	----------
	daN	daN*m

ASTA NUM. 93 NI 115 NF 116 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	387	-1	57	0	12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1B	0	387	1	57	0	12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1C	0	387	-1	46	0	10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1D	0	387	1	46	0	10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1E	0	506	-1	57	0	12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1F	0	506	1	57	0	12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1G	0	506	-1	46	0	10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1H	0	506	1	46	0	10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1I	0	421	-0	54	0	11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1J	0	421	0	54	0	11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1K	0	421	-0	50	0	10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1L	0	421	0	50	0	10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1M	0	472	-0	54	0	11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1N	0	472	0	54	0	11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1O	0	472	-0	50	0	10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1P	0	472	0	50	0	10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
2	0	655	0	76	0	16	-0	1	0.02	0.04	0.08	
1A	21	388	-1	57	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1B	21	388	1	57	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1C	21	388	-1	46	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1D	21	388	1	46	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1E	21	507	-1	57	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1F	21	507	1	57	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1G	21	507	-1	46	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1H	21	507	1	46	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1I	21	422	-0	54	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1J	21	422	0	54	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1K	21	422	-0	50	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1L	21	422	0	50	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1M	21	473	-0	54	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1N	21	473	0	54	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1O	21	473	-0	50	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1P	21	473	0	50	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
2	21	656	0	76	0	-0	-0	1	0.02	0.04	0.00	
1A	42	389	-1	57	0	-12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1B	42	389	1	57	0	-12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1C	42	389	-1	46	0	-10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1D	42	389	1	46	0	-10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1E	42	508	-1	57	0	-12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1F	42	508	1	57	0	-12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1G	42	508	-1	46	0	-10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1H	42	508	1	46	0	-10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1I	42	423	-0	54	0	-11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1J	42	423	0	54	0	-11	0	1	0.01	0.03	0.05	
1K	42	423	-0	50	0	-11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1L	42	423	0	50	0	-11	0	1	0.01	0.03	0.05	
1M	42	474	-0	54	0	-11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1N	42	474	0	54	0	-11	0	1	0.01	0.03	0.05	
1O	42	474	-0	50	0	-11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1P	42	474	0	50	0	-11	0	1	0.01	0.03	0.05	
2	42	658	0	76	0	-16	-0	1	0.02	0.04	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	----------											
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 94 NI 117 NF 118 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	118	-1	45	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1B	0	118	1	45	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1C	0	118	-1	36	0	7	0	1	0.01	0.01	0.04	
1D	0	118	1	36	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1E	0	173	-1	45	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1F	0	173	1	45	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1G	0	173	-1	36	0	7	0	1	0.01	0.01	0.04	
1H	0	173	1	36	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1I	0	130	-0	42	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	130	0	42	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	130	-0	39	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1L	0	130	0	39	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04	

1M	0	161	-0	42	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04
1N	0	161	0	42	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04
1O	0	161	-0	39	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04
1P	0	161	0	39	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04
2	0	213	-0	60	0	12	-0	1	0.01	0.01	0.06
1A	21	119	-1	45	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1B	21	119	1	45	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1C	21	119	-1	36	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1D	21	119	1	36	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1E	21	173	-1	45	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1F	21	173	1	45	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1G	21	173	-1	36	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1H	21	173	1	36	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1I	21	131	-0	42	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1J	21	131	0	42	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1K	21	131	-0	39	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1L	21	131	0	39	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1M	21	162	-0	42	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1N	21	162	0	42	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1O	21	162	-0	39	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1P	21	162	0	39	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
2	21	214	-0	60	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1A	42	120	-1	45	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05
1B	42	120	1	45	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05
1C	42	120	-1	36	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04
1D	42	120	1	36	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04
1E	42	174	-1	45	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05
1F	42	174	1	45	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05
1G	42	174	-1	36	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04
1H	42	174	1	36	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04
1I	42	132	-0	42	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04
1J	42	132	0	42	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04
1K	42	132	-0	39	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04
1L	42	132	0	39	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04
1M	42	163	-0	42	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04
1N	42	163	0	42	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04
1O	42	163	-0	39	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04
1P	42	163	0	39	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04
2	42	215	-0	60	0	-13	-0	1	0.01	0.01	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 95 NI 119 NF 120 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-173	-1	29	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1B	0	-173	1	29	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1C	0	-173	-1	23	0	5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1D	0	-173	1	23	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1E	0	-125	-1	29	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	-125	1	29	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1G	0	-125	-1	23	0	5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1H	0	-125	1	23	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1I	0	-164	-0	28	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1J	0	-164	0	28	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1K	0	-164	-0	25	0	5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1L	0	-164	0	25	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1M	0	-134	-0	28	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1N	0	-134	0	28	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1O	0	-134	-0	25	0	5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1P	0	-134	0	25	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
2	0	-220	-0	39	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1A	21	-172	-1	29	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1B	21	-172	1	29	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1C	21	-172	-1	23	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1D	21	-172	1	23	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1E	21	-124	-1	29	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1F	21	-124	1	29	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1G	21	-124	-1	23	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1H	21	-124	1	23	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1I	21	-163	-0	28	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1J	21	-163	0	28	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1K	21	-163	-0	25	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1L	21	-163	0	25	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1M	21	-134	-0	28	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1N	21	-134	0	28	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1O	21	-134	-0	25	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1P	21	-134	0	25	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
2	21	-219	-0	39	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	-171	-1	29	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	

1B	42	-171	1	29	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03
1C	42	-171	-1	23	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02
1D	42	-171	1	23	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02
1E	42	-123	-1	29	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03
1F	42	-123	1	29	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03
1G	42	-123	-1	23	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02
1H	42	-123	1	23	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02
1I	42	-162	-0	28	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03
1J	42	-162	0	28	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03
1K	42	-162	-0	25	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03
1L	42	-162	0	25	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03
1M	42	-133	-0	28	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03
1N	42	-133	0	28	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03
1O	42	-133	-0	25	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03
1P	42	-133	0	25	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03
2	42	-217	-0	39	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-173	-6	-0	1	0.9703	0.9941	0.9970	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-173	-6	0	1	0.9703	0.9941	0.9958	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-173	-5	-0	1	0.9703	0.9941	0.9970	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-173	-5	0	1	0.9703	0.9941	0.9958	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1E	-125	-6	-0	1	0.9703	0.9957	0.9979	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1F	-125	-6	0	1	0.9703	0.9957	0.9969	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1G	-125	-5	-0	1	0.9703	0.9957	0.9979	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1H	-125	-5	0	1	0.9703	0.9957	0.9969	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1I	-164	-6	-0	1	0.9703	0.9944	0.9979	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1J	-164	-6	0	1	0.9703	0.9944	0.9948	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1K	-164	-6	-0	1	0.9703	0.9944	0.9979	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1L	-164	-6	0	1	0.9703	0.9944	0.9948	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1M	-134	-6	-0	1	0.9703	0.9954	0.9982	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1N	-134	-6	0	1	0.9703	0.9954	0.9958	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1O	-134	-6	-0	1	0.9703	0.9954	0.9982	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1P	-134	-6	0	1	0.9703	0.9954	0.9958	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
2	-220	-8	-0	1	0.9703	0.9925	1.0040	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 96 NI 121 NF 122 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-533	-1	21	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1B	0	-533	1	21	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1C	0	-533	-1	18	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1D	0	-533	1	18	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1E	0	-415	-1	21	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1F	0	-415	1	21	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1G	0	-415	-1	18	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1H	0	-415	1	18	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1I	0	-499	-0	20	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1J	0	-499	0	20	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1K	0	-499	-0	19	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1L	0	-499	0	19	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1M	0	-449	-0	20	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1N	0	-449	0	20	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1O	0	-449	-0	19	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1P	0	-449	0	19	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
2	0	-698	-0	28	0	6	-0	1	0.01	0.05	0.03	
1A	21	-532	-1	21	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-532	1	21	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-532	-1	18	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	21	-532	1	18	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	21	-415	-1	21	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	21	-415	1	21	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	21	-415	-1	18	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	21	-415	1	18	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	21	-498	-0	20	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	21	-498	0	20	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	21	-498	-0	19	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	21	-498	0	19	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	21	-448	-0	20	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	21	-448	0	20	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	21	-448	-0	19	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	21	-448	0	19	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
2	21	-697	-0	28	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1A	42	-531	-1	21	0	-5	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1B	42	-531	1	21	0	-5	0	1	0.00	0.03	0.02	
1C	42	-531	-1	18	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1D	42	-531	1	18	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1E	42	-414	-1	21	0	-5	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1F	42	-414	1	21	0	-5	0	1	0.00	0.03	0.02	
1G	42	-414	-1	18	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1H	42	-414	1	18	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1I	42	-497	-0	20	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	

1J	42	-497	0	20	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
1K	42	-497	-0	19	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1L	42	-497	0	19	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
1M	42	-447	-0	20	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1N	42	-447	0	20	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
1O	42	-447	-0	19	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1P	42	-447	0	19	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
2	42	-695	-0	28	0	-6	-0	1	0.01	0.05	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-533	-5	-0	1	0.9703	0.9816	0.9871	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1B	-533	-5	0	1	0.9703	0.9816	0.9827	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1C	-533	-4	-0	1	0.9703	0.9817	0.9871	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1D	-533	-4	0	1	0.9703	0.9817	0.9827	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1E	-415	-5	-0	1	0.9703	0.9856	0.9899	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1F	-415	-5	0	1	0.9703	0.9856	0.9865	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1G	-415	-4	-0	1	0.9703	0.9857	0.9899	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1H	-415	-4	0	1	0.9703	0.9857	0.9865	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1I	-499	-4	-0	1	0.9703	0.9828	0.9905	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1J	-499	-4	-0	1	0.9703	0.9828	0.9831	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1K	-499	-4	-0	1	0.9703	0.9828	0.9905	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1L	-499	-4	-0	1	0.9703	0.9828	0.9831	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1M	-449	-4	-0	1	0.9703	0.9845	0.9915	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1N	-449	-4	-0	1	0.9703	0.9845	0.9848	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1O	-449	-4	-0	1	0.9703	0.9845	0.9915	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1P	-449	-4	-0	1	0.9703	0.9845	0.9848	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
2	-698	-6	-0	1	0.9703	0.9759	1.0135	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 97 NI 123 NF 124 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2283	-2	-82	0	-18	1	1	0.02	0.15	0.09	
1B	0	2283	4	-82	0	-18	-1	1	0.02	0.15	0.09	
1C	0	2283	-2	-96	0	-21	1	1	0.02	0.15	0.10	
1D	0	2283	4	-96	0	-21	-1	1	0.02	0.15	0.10	
1E	0	2713	-2	-82	0	-18	1	1	0.02	0.18	0.09	
1F	0	2713	4	-82	0	-18	-1	1	0.02	0.18	0.09	
1G	0	2713	-2	-96	0	-21	1	1	0.02	0.18	0.10	
1H	0	2713	4	-96	0	-21	-1	1	0.02	0.18	0.10	
1I	0	2417	-0	-86	0	-19	0	1	0.02	0.16	0.09	
1J	0	2417	2	-86	0	-19	-1	1	0.02	0.16	0.09	
1K	0	2417	-0	-93	0	-20	0	1	0.02	0.16	0.10	
1L	0	2417	2	-93	0	-20	-1	1	0.02	0.16	0.10	
1M	0	2579	-0	-86	0	-19	0	1	0.02	0.17	0.09	
1N	0	2579	2	-86	0	-19	-1	1	0.02	0.17	0.09	
1O	0	2579	-0	-93	0	-20	0	1	0.02	0.17	0.10	
1P	0	2579	2	-93	0	-20	-1	1	0.02	0.17	0.10	
2	0	3670	2	-131	0	-29	-0	1	0.03	0.24	0.14	
1A	21	2284	-2	-82	0	-1	0	1	0.02	0.15	0.00	
1B	21	2284	4	-82	0	-1	-0	1	0.02	0.15	0.00	
1C	21	2284	-2	-96	0	-1	0	1	0.02	0.15	0.00	
1D	21	2284	4	-96	0	-1	-0	1	0.02	0.15	0.00	
1E	21	2714	-2	-82	0	-1	0	1	0.02	0.18	0.00	
1F	21	2714	4	-82	0	-1	-0	1	0.02	0.18	0.00	
1G	21	2714	-2	-96	0	-1	0	1	0.02	0.18	0.00	
1H	21	2714	4	-96	0	-1	-0	1	0.02	0.18	0.00	
1I	21	2418	-0	-86	0	-1	0	1	0.02	0.16	0.00	
1J	21	2418	2	-86	0	-1	-0	1	0.02	0.16	0.00	
1K	21	2418	-0	-93	0	-1	0	1	0.02	0.16	0.00	
1L	21	2418	2	-93	0	-1	-0	1	0.02	0.16	0.00	
1M	21	2580	-0	-86	0	-1	0	1	0.02	0.17	0.00	
1N	21	2580	2	-86	0	-1	-0	1	0.02	0.17	0.00	
1O	21	2580	-0	-93	0	-1	0	1	0.02	0.17	0.00	
1P	21	2580	2	-93	0	-1	-0	1	0.02	0.17	0.00	
2	21	3672	2	-131	0	-1	-0	1	0.03	0.24	0.01	
1A	42	2285	-2	-82	0	17	-0	1	0.02	0.15	0.08	
1B	42	2285	4	-82	0	17	1	1	0.02	0.15	0.08	
1C	42	2285	-2	-96	0	19	-0	1	0.02	0.15	0.09	
1D	42	2285	4	-96	0	19	1	1	0.02	0.15	0.09	
1E	42	2715	-2	-82	0	17	-0	1	0.02	0.18	0.08	
1F	42	2715	4	-82	0	17	1	1	0.02	0.18	0.08	
1G	42	2715	-2	-96	0	19	-0	1	0.02	0.18	0.09	
1H	42	2715	4	-96	0	19	1	1	0.02	0.18	0.09	
1I	42	2419	-0	-86	0	17	-0	1	0.02	0.16	0.08	
1J	42	2419	2	-86	0	17	0	1	0.02	0.16	0.08	
1K	42	2419	-0	-93	0	19	-0	1	0.02	0.16	0.09	
1L	42	2419	2	-93	0	19	0	1	0.02	0.16	0.09	
1M	42	2581	-0	-86	0	17	-0	1	0.02	0.17	0.08	
1N	42	2581	2	-86	0	17	0	1	0.02	0.17	0.08	
1O	42	2581	-0	-93	0	19	-0	1	0.02	0.17	0.09	
1P	42	2581	2	-93	0	19	0	1	0.02	0.17	0.09	
2	42	3673	2	-131	0	26	0	1	0.03	0.24	0.13	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 98 NI 125 NF 126 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2080	-0	-78	0	-16	0	1	0.02	0.14	0.08	
1B	0	2080	0	-78	0	-16	-0	1	0.02	0.14	0.08	
1C	0	2080	-0	-92	0	-19	0	1	0.02	0.14	0.09	
1D	0	2080	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.14	0.09	
1E	0	2500	-0	-78	0	-16	0	1	0.02	0.16	0.08	
1F	0	2500	0	-78	0	-16	-0	1	0.02	0.16	0.08	
1G	0	2500	-0	-92	0	-19	0	1	0.02	0.16	0.09	
1H	0	2500	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.16	0.09	
1I	0	2218	-0	-82	0	-17	0	1	0.02	0.14	0.08	
1J	0	2218	0	-82	0	-17	-0	1	0.02	0.14	0.08	
1K	0	2218	-0	-88	0	-18	0	1	0.02	0.14	0.09	
1L	0	2218	0	-88	0	-18	-0	1	0.02	0.14	0.09	
1M	0	2362	-0	-82	0	-17	0	1	0.02	0.15	0.08	
1N	0	2362	0	-82	0	-17	-0	1	0.02	0.15	0.08	
1O	0	2362	-0	-88	0	-18	0	1	0.02	0.15	0.09	
1P	0	2362	0	-88	0	-18	-0	1	0.02	0.15	0.09	
2	0	3364	0	-125	0	-26	-0	1	0.03	0.22	0.12	
1A	21	2081	-0	-78	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00	
1B	21	2081	0	-78	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00	
1C	21	2081	-0	-92	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00	
1D	21	2081	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00	
1E	21	2501	-0	-78	0	0	0	1	0.02	0.16	0.00	
1F	21	2501	0	-78	0	0	-0	1	0.02	0.16	0.00	
1G	21	2501	-0	-92	0	0	0	1	0.02	0.16	0.00	
1H	21	2501	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.16	0.00	
1I	21	2219	-0	-82	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00	
1J	21	2219	0	-82	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00	
1K	21	2219	-0	-88	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00	
1L	21	2219	0	-88	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00	
1M	21	2363	-0	-82	0	0	0	1	0.02	0.15	0.00	
1N	21	2363	0	-82	0	0	-0	1	0.02	0.15	0.00	
1O	21	2363	-0	-88	0	0	0	1	0.02	0.15	0.00	
1P	21	2363	0	-88	0	0	-0	1	0.02	0.15	0.00	
2	21	3366	0	-125	0	0	-0	1	0.03	0.22	0.00	
1A	42	2082	-0	-78	0	17	0	1	0.02	0.14	0.08	
1B	42	2082	0	-78	0	17	-0	1	0.02	0.14	0.08	
1C	42	2082	-0	-92	0	19	0	1	0.02	0.14	0.09	
1D	42	2082	0	-92	0	19	-0	1	0.02	0.14	0.09	
1E	42	2502	-0	-78	0	17	0	1	0.02	0.16	0.08	
1F	42	2502	0	-78	0	17	-0	1	0.02	0.16	0.08	
1G	42	2502	-0	-92	0	19	0	1	0.02	0.16	0.09	
1H	42	2502	0	-92	0	19	-0	1	0.02	0.16	0.09	
1I	42	2220	-0	-82	0	17	0	1	0.02	0.14	0.08	
1J	42	2220	0	-82	0	17	-0	1	0.02	0.14	0.08	
1K	42	2220	-0	-88	0	19	0	1	0.02	0.14	0.09	
1L	42	2220	0	-88	0	19	-0	1	0.02	0.14	0.09	
1M	42	2364	-0	-82	0	17	0	1	0.02	0.15	0.08	
1N	42	2364	0	-82	0	17	-0	1	0.02	0.15	0.08	
1O	42	2364	-0	-88	0	19	0	1	0.02	0.15	0.09	
1P	42	2364	0	-88	0	19	-0	1	0.02	0.15	0.09	
2	42	3367	0	-125	0	26	0	1	0.03	0.22	0.13	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 99 NI 127 NF 128 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1767	-1	-77	0	-16	0	1	0.02	0.11	0.08	
1B	0	1767	1	-77	0	-16	-0	1	0.02	0.11	0.08	
1C	0	1767	-1	-92	0	-19	0	1	0.02	0.11	0.09	
1D	0	1767	1	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.11	0.09	
1E	0	2167	-1	-77	0	-16	0	1	0.02	0.14	0.08	
1F	0	2167	1	-77	0	-16	-0	1	0.02	0.14	0.08	

1G	0	2167	-1	-92	0	-19	0	1	0.02	0.14	0.09
1H	0	2167	1	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.14	0.09
1I	0	1901	-0	-82	0	-17	0	1	0.02	0.12	0.08
1J	0	1901	0	-82	0	-17	-0	1	0.02	0.12	0.08
1K	0	1901	-0	-87	0	-18	0	1	0.02	0.12	0.09
1L	0	1901	0	-87	0	-18	-0	1	0.02	0.12	0.09
1M	0	2033	-0	-82	0	-17	0	1	0.02	0.13	0.08
1N	0	2033	0	-82	0	-17	-0	1	0.02	0.13	0.08
1O	0	2033	-0	-87	0	-18	0	1	0.02	0.13	0.09
1P	0	2033	0	-87	0	-18	-0	1	0.02	0.13	0.09
2	0	2891	-0	-124	0	-26	0	1	0.03	0.19	0.12
1A	21	1768	-1	-77	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00
1B	21	1768	1	-77	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1C	21	1768	-1	-92	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00
1D	21	1768	1	-92	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1E	21	2168	-1	-77	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00
1F	21	2168	1	-77	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00
1G	21	2168	-1	-92	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00
1H	21	2168	1	-92	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00
1I	21	1902	-0	-82	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00
1J	21	1902	0	-82	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00
1K	21	1902	-0	-87	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00
1L	21	1902	0	-87	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00
1M	21	2034	-0	-82	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00
1N	21	2034	0	-82	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1O	21	2034	-0	-87	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00
1P	21	2034	0	-87	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00
2	21	2892	-0	-124	0	0	0	1	0.03	0.19	0.00
1A	42	1769	-1	-77	0	16	0	1	0.02	0.12	0.08
1B	42	1769	1	-77	0	16	-0	1	0.02	0.12	0.08
1C	42	1769	-1	-92	0	19	0	1	0.02	0.12	0.09
1D	42	1769	1	-92	0	19	-0	1	0.02	0.12	0.09
1E	42	2169	-1	-77	0	16	0	1	0.02	0.14	0.08
1F	42	2169	1	-77	0	16	-0	1	0.02	0.14	0.08
1G	42	2169	-1	-92	0	19	0	1	0.02	0.14	0.09
1H	42	2169	1	-92	0	19	-0	1	0.02	0.14	0.09
1I	42	1903	-0	-82	0	17	0	1	0.02	0.12	0.08
1J	42	1903	0	-82	0	17	-0	1	0.02	0.12	0.08
1K	42	1903	-0	-87	0	18	0	1	0.02	0.12	0.09
1L	42	1903	0	-87	0	18	-0	1	0.02	0.12	0.09
1M	42	2035	-0	-82	0	17	0	1	0.02	0.13	0.08
1N	42	2035	0	-82	0	17	-0	1	0.02	0.13	0.08
1O	42	2035	-0	-87	0	18	0	1	0.02	0.13	0.09
1P	42	2035	0	-87	0	18	-0	1	0.02	0.13	0.09
2	42	2893	-0	-124	0	26	0	1	0.03	0.19	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 100 NI 129 NF 130 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1480	-1	-73	0	-15	0	1	0.02	0.10	0.07	
1B	0	1480	1	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.10	0.07	
1C	0	1480	-1	-89	0	-19	0	1	0.02	0.10	0.09	
1D	0	1480	1	-89	0	-19	-0	1	0.02	0.10	0.09	
1E	0	1848	-1	-73	0	-15	0	1	0.02	0.12	0.07	
1F	0	1848	1	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.12	0.07	
1G	0	1848	-1	-89	0	-19	0	1	0.02	0.12	0.09	
1H	0	1848	1	-89	0	-19	-0	1	0.02	0.12	0.09	
1I	0	1603	-0	-78	0	-16	0	1	0.02	0.10	0.08	
1J	0	1603	0	-78	0	-16	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1K	0	1603	-0	-84	0	-18	0	1	0.02	0.10	0.08	
1L	0	1603	0	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1M	0	1725	-0	-78	0	-16	0	1	0.02	0.11	0.08	
1N	0	1725	0	-78	0	-16	-0	1	0.02	0.11	0.08	
1O	0	1725	-0	-84	0	-18	0	1	0.02	0.11	0.08	
1P	0	1725	0	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.11	0.08	
2	0	2445	-0	-119	0	-25	0	1	0.03	0.16	0.12	
1A	21	1481	-1	-73	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1B	21	1481	1	-73	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1C	21	1481	-1	-89	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1D	21	1481	1	-89	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1E	21	1849	-1	-73	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1F	21	1849	1	-73	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1G	21	1849	-1	-89	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1H	21	1849	1	-89	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1I	21	1604	-0	-78	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1J	21	1604	0	-78	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1K	21	1604	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1L	21	1604	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1M	21	1726	-0	-78	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00	

1N	21	1726	0	-78	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1O	21	1726	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00
1P	21	1726	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
2	21	2446	-0	-119	0	0	0	1	0.03	0.16	0.00
1A	42	1482	-1	-73	0	15	0	1	0.02	0.10	0.07
1B	42	1482	1	-73	0	15	-0	1	0.02	0.10	0.07
1C	42	1482	-1	-89	0	19	0	1	0.02	0.10	0.09
1D	42	1482	1	-89	0	19	-0	1	0.02	0.10	0.09
1E	42	1850	-1	-73	0	15	0	1	0.02	0.12	0.07
1F	42	1850	1	-73	0	15	-0	1	0.02	0.12	0.07
1G	42	1850	-1	-89	0	19	0	1	0.02	0.12	0.09
1H	42	1850	1	-89	0	19	-0	1	0.02	0.12	0.09
1I	42	1605	-0	-78	0	17	0	1	0.02	0.10	0.08
1J	42	1605	0	-78	0	17	-0	1	0.02	0.10	0.08
1K	42	1605	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.10	0.08
1L	42	1605	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.10	0.08
1M	42	1727	-0	-78	0	17	0	1	0.02	0.11	0.08
1N	42	1727	0	-78	0	17	-0	1	0.02	0.11	0.08
1O	42	1727	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.11	0.08
1P	42	1727	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.11	0.08
2	42	2447	-0	-119	0	25	0	1	0.03	0.16	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 101 NI 131 NF 132 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1199	-1	-68	0	-14	0	1	0.02	0.08	0.07	
1B	0	1199	1	-68	0	-14	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1C	0	1199	-1	-85	0	-18	0	1	0.02	0.08	0.08	
1D	0	1199	1	-85	0	-18	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1E	0	1519	-1	-68	0	-14	0	1	0.02	0.10	0.07	
1F	0	1519	1	-68	0	-14	-0	1	0.02	0.10	0.07	
1G	0	1519	-1	-85	0	-18	0	1	0.02	0.10	0.08	
1H	0	1519	1	-85	0	-18	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1I	0	1305	-0	-74	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1J	0	1305	0	-74	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1K	0	1305	-0	-79	0	-17	0	1	0.02	0.08	0.08	
1L	0	1305	0	-79	0	-17	0	1	0.02	0.08	0.08	
1M	0	1413	-0	-74	0	-15	0	1	0.02	0.09	0.07	
1N	0	1413	0	-74	0	-15	0	1	0.02	0.09	0.07	
1O	0	1413	-0	-79	0	-17	0	1	0.02	0.09	0.08	
1P	0	1413	0	-79	0	-17	0	1	0.02	0.09	0.08	
2	0	1996	0	-112	0	-23	0	1	0.03	0.13	0.11	
1A	21	1200	-1	-68	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1B	21	1200	1	-68	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1C	21	1200	-1	-85	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1D	21	1200	1	-85	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1E	21	1519	-1	-68	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1F	21	1519	1	-68	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1G	21	1519	-1	-85	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1H	21	1519	1	-85	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1I	21	1305	-0	-74	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1J	21	1305	0	-74	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1K	21	1305	-0	-79	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1L	21	1305	0	-79	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1M	21	1414	-0	-74	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00	
1N	21	1414	0	-74	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00	
1O	21	1414	-0	-79	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00	
1P	21	1414	0	-79	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00	
2	21	1997	0	-112	0	0	0	1	0.03	0.13	0.00	
1A	42	1200	-1	-68	0	14	0	1	0.02	0.08	0.07	
1B	42	1200	1	-68	0	14	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1C	42	1200	-1	-85	0	18	0	1	0.02	0.08	0.09	
1D	42	1200	1	-85	0	18	-0	1	0.02	0.08	0.09	
1E	42	1520	-1	-68	0	14	0	1	0.02	0.10	0.07	
1F	42	1520	1	-68	0	14	-0	1	0.02	0.10	0.07	
1G	42	1520	-1	-85	0	18	0	1	0.02	0.10	0.09	
1H	42	1520	1	-85	0	18	-0	1	0.02	0.10	0.09	
1I	42	1306	-0	-74	0	16	0	1	0.02	0.08	0.07	
1J	42	1306	0	-74	0	16	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1K	42	1306	-0	-79	0	17	0	1	0.02	0.08	0.08	
1L	42	1306	0	-79	0	17	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1M	42	1414	-0	-74	0	16	0	1	0.02	0.09	0.07	
1N	42	1414	0	-74	0	16	-0	1	0.02	0.09	0.07	
1O	42	1414	-0	-79	0	17	0	1	0.02	0.09	0.08	
1P	42	1414	0	-79	0	17	-0	1	0.02	0.09	0.08	
2	42	1998	0	-112	0	24	0	1	0.03	0.13	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 102 NI 133 NF 134 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	931	-1	-61	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1B	0	931	1	-61	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1C	0	931	-1	-77	0	-16	0	1	0.02	0.06	0.08	
1D	0	931	1	-77	0	-16	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1E	0	1191	-1	-61	0	-13	0	1	0.01	0.08	0.06	
1F	0	1191	1	-61	0	-13	-0	1	0.01	0.08	0.06	
1G	0	1191	-1	-77	0	-16	0	1	0.02	0.08	0.08	
1H	0	1191	1	-77	0	-16	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1I	0	1015	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.07	0.07	
1J	0	1015	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.07	0.07	
1K	0	1015	-0	-72	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07	
1L	0	1015	0	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1M	0	1107	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.07	0.07	
1N	0	1107	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.07	0.07	
1O	0	1107	-0	-72	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07	
1P	0	1107	0	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
2	0	1559	0	-101	0	-21	0	1	0.02	0.10	0.10	
1A	21	932	-1	-61	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1B	21	932	1	-61	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1C	21	932	-1	-77	0	0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
1D	21	932	1	-77	0	0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1E	21	1192	-1	-61	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1F	21	1192	1	-61	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1G	21	1192	-1	-77	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1H	21	1192	1	-77	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1I	21	1016	-0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1J	21	1016	0	-66	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1K	21	1016	-0	-72	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1L	21	1016	0	-72	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1M	21	1108	-0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1N	21	1108	0	-66	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1O	21	1108	-0	-72	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1P	21	1108	0	-72	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00	
2	21	1560	0	-101	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1A	42	933	-1	-61	0	13	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1B	42	933	1	-61	0	13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1C	42	933	-1	-77	0	16	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1D	42	933	1	-77	0	16	0	1	0.02	0.06	0.08	
1E	42	1193	-1	-61	0	13	-0	1	0.01	0.08	0.06	
1F	42	1193	1	-61	0	13	0	1	0.01	0.08	0.06	
1G	42	1193	-1	-77	0	16	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1H	42	1193	1	-77	0	16	0	1	0.02	0.08	0.08	
1I	42	1017	-0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.07	0.07	
1J	42	1017	0	-66	0	14	0	1	0.01	0.07	0.07	
1K	42	1017	-0	-72	0	15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1L	42	1017	0	-72	0	15	0	1	0.02	0.07	0.07	
1M	42	1109	-0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.07	0.07	
1N	42	1109	0	-66	0	14	0	1	0.01	0.07	0.07	
1O	42	1109	-0	-72	0	15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1P	42	1109	0	-72	0	15	0	1	0.02	0.07	0.07	
2	42	1562	0	-101	0	22	0	1	0.02	0.10	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 103 NI 135 NF 136 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	633	-1	-60	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06	
1B	0	633	1	-60	0	-12	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1C	0	633	-1	-74	0	-15	0	1	0.02	0.04	0.07	
1D	0	633	1	-74	0	-15	-0	1	0.02	0.04	0.07	
1E	0	817	-1	-60	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06	
1F	0	817	1	-60	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1G	0	817	-1	-74	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1H	0	817	1	-74	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1I	0	690	-0	-64	0	-13	0	1	0.01	0.04	0.06	

1J	0	690	0	-64	0	-13	-0	1	0.01	0.04	0.06
1K	0	690	-0	-70	0	-14	0	1	0.02	0.04	0.07
1L	0	690	0	-70	0	-14	-0	1	0.02	0.04	0.07
1M	0	760	-0	-64	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06
1N	0	760	0	-64	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06
1O	0	760	-0	-70	0	-14	0	1	0.02	0.05	0.07
1P	0	760	0	-70	0	-14	-0	1	0.02	0.05	0.07
2	0	1065	0	-98	0	-20	0	1	0.02	0.07	0.10
1A	21	634	-1	-60	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1B	21	634	1	-60	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1C	21	634	-1	-74	0	0	-0	1	0.02	0.04	0.00
1D	21	634	1	-74	0	0	0	1	0.02	0.04	0.00
1E	21	818	-1	-60	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1F	21	818	1	-60	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00
1G	21	818	-1	-74	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00
1H	21	818	1	-74	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00
1I	21	691	-0	-64	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1J	21	691	0	-64	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1K	21	691	-0	-70	0	0	-0	1	0.02	0.04	0.00
1L	21	691	0	-70	0	0	0	1	0.02	0.04	0.00
1M	21	761	-0	-64	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1N	21	761	0	-64	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00
1O	21	761	-0	-70	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00
1P	21	761	0	-70	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00
2	21	1066	0	-98	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00
1A	42	635	-1	-60	0	13	-0	1	0.01	0.04	0.06
1B	42	635	1	-60	0	13	0	1	0.01	0.04	0.06
1C	42	635	-1	-74	0	16	-0	1	0.02	0.04	0.08
1D	42	635	1	-74	0	16	0	1	0.02	0.04	0.08
1E	42	819	-1	-60	0	13	-0	1	0.01	0.05	0.06
1F	42	819	1	-60	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06
1G	42	819	-1	-74	0	16	-0	1	0.02	0.05	0.08
1H	42	819	1	-74	0	16	0	1	0.02	0.05	0.08
1I	42	692	-0	-64	0	14	-0	1	0.01	0.05	0.07
1J	42	692	0	-64	0	14	0	1	0.01	0.05	0.07
1K	42	692	-0	-70	0	15	-0	1	0.02	0.05	0.07
1L	42	692	0	-70	0	15	0	1	0.02	0.05	0.07
1M	42	762	-0	-64	0	14	-0	1	0.01	0.05	0.07
1N	42	762	0	-64	0	14	0	1	0.01	0.05	0.07
1O	42	762	-0	-70	0	15	-0	1	0.02	0.05	0.07
1P	42	762	0	-70	0	15	0	1	0.02	0.05	0.07
2	42	1067	0	-98	0	21	0	1	0.02	0.07	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 104 NI 138 NF 137 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1924	-1	109	0	24	0	1	0.02	0.13	0.12	
1B	0	-1924	1	109	0	24	-0	1	0.02	0.13	0.12	
1C	0	-1924	-1	100	0	22	0	1	0.02	0.13	0.11	
1D	0	-1924	1	100	0	22	-0	1	0.02	0.13	0.11	
1E	0	-1730	-1	109	0	24	0	1	0.02	0.11	0.12	
1F	0	-1730	1	109	0	24	-0	1	0.02	0.11	0.12	
1G	0	-1730	-1	100	0	22	0	1	0.02	0.11	0.11	
1H	0	-1730	1	100	0	22	-0	1	0.02	0.11	0.11	
1I	0	-1977	-1	112	0	25	0	1	0.03	0.13	0.12	
1J	0	-1977	1	112	0	25	-0	1	0.03	0.13	0.12	
1K	0	-1977	-1	97	0	21	0	1	0.02	0.13	0.10	
1L	0	-1977	1	97	0	21	-0	1	0.02	0.13	0.10	
1M	0	-1677	-1	112	0	25	0	1	0.03	0.11	0.12	
1N	0	-1677	1	112	0	25	-0	1	0.03	0.11	0.12	
1O	0	-1677	-1	97	0	21	0	1	0.02	0.11	0.10	
1P	0	-1677	1	97	0	21	-0	1	0.02	0.11	0.10	
2	0	-2691	0	154	0	34	0	1	0.03	0.17	0.16	
1A	21	-1923	-1	109	0	1	0	1	0.02	0.13	0.01	
1B	21	-1923	1	109	0	1	-0	1	0.02	0.13	0.01	
1C	21	-1923	-1	100	0	1	0	1	0.02	0.13	0.01	
1D	21	-1923	1	100	0	1	-0	1	0.02	0.13	0.01	
1E	21	-1729	-1	109	0	1	0	1	0.02	0.11	0.01	
1F	21	-1729	1	109	0	1	-0	1	0.02	0.11	0.01	
1G	21	-1729	-1	100	0	1	0	1	0.02	0.11	0.01	
1H	21	-1729	1	100	0	1	-0	1	0.02	0.11	0.01	
1I	21	-1976	-1	112	0	1	-0	1	0.03	0.13	0.01	
1J	21	-1976	1	112	0	1	0	1	0.03	0.13	0.01	
1K	21	-1976	-1	97	0	1	-0	1	0.02	0.13	0.00	
1L	21	-1976	1	97	0	1	0	1	0.02	0.13	0.00	
1M	21	-1676	-1	112	0	1	-0	1	0.03	0.11	0.01	
1N	21	-1676	1	112	0	1	0	1	0.03	0.11	0.01	
1O	21	-1676	-1	97	0	1	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1P	21	-1676	1	97	0	1	0	1	0.02	0.11	0.00	

2	21	-2690	0	154	0	2	0	1	0.03	0.17	0.01
1A	42	-1922	-1	109	0	-22	-0	1	0.02	0.13	0.10
1B	42	-1922	1	109	0	-22	0	1	0.02	0.13	0.10
1C	42	-1922	-1	100	0	-20	-0	1	0.02	0.13	0.10
1D	42	-1922	1	100	0	-20	0	1	0.02	0.13	0.10
1E	42	-1728	-1	109	0	-22	-0	1	0.02	0.11	0.10
1F	42	-1728	1	109	0	-22	0	1	0.02	0.11	0.10
1G	42	-1728	-1	100	0	-20	-0	1	0.02	0.11	0.10
1H	42	-1728	1	100	0	-20	0	1	0.02	0.11	0.10
1I	42	-1975	-1	112	0	-22	-0	1	0.03	0.13	0.11
1J	42	-1975	1	112	0	-22	0	1	0.03	0.13	0.11
1K	42	-1975	-1	97	0	-19	-0	1	0.02	0.13	0.09
1L	42	-1975	1	97	0	-19	0	1	0.02	0.13	0.09
1M	42	-1675	-1	112	0	-22	-0	1	0.03	0.11	0.11
1N	42	-1675	1	112	0	-22	0	1	0.03	0.11	0.11
1O	42	-1675	-1	97	0	-19	-0	1	0.02	0.11	0.09
1P	42	-1675	1	97	0	-19	0	1	0.02	0.11	0.09
2	42	-2689	0	154	0	-31	0	1	0.03	0.17	0.15

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1924	24	0	1	0.9703	0.9352	0.9338	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1B	-1924	24	-0	1	0.9703	0.9352	0.9338	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1C	-1924	22	0	1	0.9703	0.9355	0.9338	--	--	0.13	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1D	-1924	22	-0	1	0.9703	0.9355	0.9338	--	--	0.13	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1E	-1730	24	0	1	0.9703	0.9418	0.9405	--	--	0.12	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1F	-1730	24	-0	1	0.9703	0.9418	0.9405	--	--	0.12	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1G	-1730	22	0	1	0.9703	0.9420	0.9405	--	--	0.12	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
1H	-1730	22	-0	1	0.9703	0.9420	0.9405	--	--	0.12	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
1I	-1977	25	-0	1	0.9703	0.9335	0.9523	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1J	-1977	25	0	1	0.9703	0.9335	0.9523	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1K	-1977	21	-0	1	0.9703	0.9337	0.9523	--	--	0.13	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1L	-1977	21	0	1	0.9703	0.9337	0.9523	--	--	0.13	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1M	-1677	25	-0	1	0.9703	0.9436	0.9596	--	--	0.11	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1N	-1677	25	0	1	0.9703	0.9436	0.9596	--	--	0.11	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1O	-1677	21	-0	1	0.9703	0.9438	0.9596	--	--	0.11	--	0.21	Snell. 'zx'= 28
1P	-1677	21	0	1	0.9703	0.9438	0.9596	--	--	0.11	--	0.21	Snell. 'zx'= 28
2	-2691	34	0	1	0.9703	0.9096	1.1857	--	--	0.18	--	0.33	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 105 NI 140 NF 139 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1370	-1	45	0	9	0	1	0.01	0.09	0.05	
1B	0	-1370	1	45	0	9	-0	1	0.01	0.09	0.05	
1C	0	-1370	-1	40	0	8	0	1	0.01	0.09	0.04	
1D	0	-1370	1	40	0	8	-0	1	0.01	0.09	0.04	
1E	0	-1218	-1	45	0	9	0	1	0.01	0.08	0.05	
1F	0	-1218	1	45	0	9	-0	1	0.01	0.08	0.05	
1G	0	-1218	-1	40	0	8	0	1	0.01	0.08	0.04	
1H	0	-1218	1	40	0	8	-0	1	0.01	0.08	0.04	
1I	0	-1414	-0	48	0	10	0	1	0.01	0.09	0.05	
1J	0	-1414	0	48	0	10	-0	1	0.01	0.09	0.05	
1K	0	-1414	-0	37	0	8	0	1	0.01	0.09	0.04	
1L	0	-1414	0	37	0	8	-0	1	0.01	0.09	0.04	
1M	0	-1174	-0	48	0	10	0	1	0.01	0.08	0.05	
1N	0	-1174	0	48	0	10	-0	1	0.01	0.08	0.05	
1O	0	-1174	-0	37	0	8	0	1	0.01	0.08	0.04	
1P	0	-1174	0	37	0	8	-0	1	0.01	0.08	0.04	
2	0	-1907	0	62	0	13	0	1	0.01	0.12	0.06	
1A	21	-1369	-1	45	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1B	21	-1369	1	45	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1C	21	-1369	-1	40	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1D	21	-1369	1	40	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1E	21	-1217	-1	45	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1F	21	-1217	1	45	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1G	21	-1217	-1	40	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1H	21	-1217	1	40	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1I	21	-1413	-0	48	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1J	21	-1413	0	48	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1K	21	-1413	-0	37	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1L	21	-1413	0	37	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1M	21	-1173	-0	48	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1N	21	-1173	0	48	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1O	21	-1173	-0	37	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1P	21	-1173	0	37	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
2	21	-1906	0	62	0	0	0	1	0.01	0.12	0.00	
1A	42	-1368	-1	45	0	-9	-0	1	0.01	0.09	0.05	
1B	42	-1368	1	45	0	-9	0	1	0.01	0.09	0.05	
1C	42	-1368	-1	40	0	-8	-0	1	0.01	0.09	0.04	
1D	42	-1368	1	40	0	-8	0	1	0.01	0.09	0.04	
1E	42	-1216	-1	45	0	-9	-0	1	0.01	0.08	0.05	
1F	42	-1216	1	45	0	-9	0	1	0.01	0.08	0.05	

1G	42	-1216	-1	40	0	-8	-0	1	0.01	0.08	0.04
1H	42	-1216	1	40	0	-8	0	1	0.01	0.08	0.04
1I	42	-1412	-0	48	0	-10	0	1	0.01	0.09	0.05
1J	42	-1412	0	48	0	-10	-0	1	0.01	0.09	0.05
1K	42	-1412	-0	37	0	-8	0	1	0.01	0.09	0.04
1L	42	-1412	0	37	0	-8	-0	1	0.01	0.09	0.04
1M	42	-1172	-0	48	0	-10	0	1	0.01	0.08	0.05
1N	42	-1172	0	48	0	-10	-0	1	0.01	0.08	0.05
1O	42	-1172	-0	37	0	-8	0	1	0.01	0.08	0.04
1P	42	-1172	0	37	0	-8	-0	1	0.01	0.08	0.04
2	42	-1905	0	62	0	-13	0	1	0.01	0.12	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1370	9	-0	1	0.9703	0.9505	0.9645	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1B	-1370	9	0	1	0.9703	0.9505	0.9645	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1C	-1370	8	-0	1	0.9703	0.9504	0.9645	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1D	-1370	8	0	1	0.9703	0.9504	0.9645	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1E	-1218	9	-0	1	0.9703	0.9560	0.9685	--	--	0.08	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1F	-1218	9	0	1	0.9703	0.9560	0.9685	--	--	0.08	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1G	-1218	8	-0	1	0.9703	0.9559	0.9685	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1H	-1218	8	0	1	0.9703	0.9559	0.9685	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1I	-1414	10	0	1	0.9703	0.9488	1.0159	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1J	-1414	10	-0	1	0.9703	0.9488	1.0159	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1K	-1414	8	0	1	0.9703	0.9489	1.0159	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1L	-1414	8	-0	1	0.9703	0.9489	1.0159	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1M	-1174	10	0	1	0.9703	0.9575	1.0132	--	--	0.08	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1N	-1174	10	-0	1	0.9703	0.9575	1.0132	--	--	0.08	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1O	-1174	8	0	1	0.9703	0.9576	1.0132	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1P	-1174	8	-0	1	0.9703	0.9576	1.0132	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
2	-1907	13	0	1	0.9703	0.9310	1.1316	--	--	0.13	--	0.19	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 106 NI 142 NF 141 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-750	-1	17	0	4	0	1	0.00	0.05	0.02	
1B	0	-750	1	17	0	4	-0	1	0.00	0.05	0.02	
1C	0	-750	-1	13	0	3	0	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-750	1	13	0	3	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	-666	-1	17	0	4	0	1	0.00	0.04	0.02	
1F	0	-666	1	17	0	4	-0	1	0.00	0.04	0.02	
1G	0	-666	-1	13	0	3	0	1	0.00	0.04	0.01	
1H	0	-666	1	13	0	3	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1I	0	-787	-0	20	0	5	0	1	0.00	0.05	0.02	
1J	0	-787	0	20	0	5	-0	1	0.00	0.05	0.02	
1K	0	-787	-0	10	0	2	0	1	0.00	0.05	0.01	
1L	0	-787	0	10	0	2	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1M	0	-629	-0	20	0	5	0	1	0.00	0.04	0.02	
1N	0	-629	0	20	0	5	-0	1	0.00	0.04	0.02	
1O	0	-629	-0	10	0	2	0	1	0.00	0.04	0.01	
1P	0	-629	0	10	0	2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
2	0	-1044	0	22	0	5	0	1	0.01	0.07	0.02	
1A	21	-749	-1	17	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	21	-749	1	17	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	21	-749	-1	13	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	21	-749	1	13	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	21	-665	-1	17	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	21	-665	1	17	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1G	21	-665	-1	13	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	21	-665	1	13	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1I	21	-786	-0	20	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1J	21	-786	0	20	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1K	21	-786	-0	10	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1L	21	-786	0	10	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1M	21	-628	-0	20	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1N	21	-628	0	20	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1O	21	-628	-0	10	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1P	21	-628	0	10	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
2	21	-1042	0	22	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1A	42	-748	-1	17	0	-3	0	1	0.00	0.05	0.02	
1B	42	-748	1	17	0	-3	-0	1	0.00	0.05	0.02	
1C	42	-748	-1	13	0	-2	0	1	0.00	0.05	0.01	
1D	42	-748	1	13	0	-2	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1E	42	-664	-1	17	0	-3	0	1	0.00	0.04	0.02	
1F	42	-664	1	17	0	-3	-0	1	0.00	0.04	0.02	
1G	42	-664	-1	13	0	-2	0	1	0.00	0.04	0.01	
1H	42	-664	1	13	0	-2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1I	42	-785	-0	20	0	-4	0	1	0.00	0.05	0.02	
1J	42	-785	0	20	0	-4	-0	1	0.00	0.05	0.02	
1K	42	-785	-0	10	0	-2	0	1	0.00	0.05	0.01	
1L	42	-785	0	10	0	-2	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1M	42	-627	-0	20	0	-4	0	1	0.00	0.04	0.02	
1N	42	-627	0	20	0	-4	-0	1	0.00	0.04	0.02	

1O	42	-627	-0	10	0	-2	0	1	0.00	0.04	0.01
1P	42	-627	0	10	0	-2	-0	1	0.00	0.04	0.01
2	42	-1041	0	22	0	-4	0	1	0.01	0.07	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-750	4	0	1	0.9703	0.9758	1.0084	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1B	-750	4	-0	1	0.9703	0.9758	1.0084	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1C	-750	3	0	1	0.9703	0.9769	1.0084	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1D	-750	3	-0	1	0.9703	0.9769	1.0084	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1E	-666	4	0	1	0.9703	0.9785	1.0075	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1F	-666	4	-0	1	0.9703	0.9785	1.0075	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1G	-666	3	0	1	0.9703	0.9795	1.0075	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1H	-666	3	-0	1	0.9703	0.9795	1.0075	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1I	-787	5	0	1	0.9703	0.9740	1.0118	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1J	-787	5	-0	1	0.9703	0.9740	1.0118	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1K	-787	2	0	1	0.9703	0.9774	1.0118	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1L	-787	2	-0	1	0.9703	0.9774	1.0118	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1M	-629	5	0	1	0.9703	0.9792	1.0094	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1N	-629	5	-0	1	0.9703	0.9792	1.0094	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1O	-629	2	0	1	0.9703	0.9819	1.0094	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1P	-629	2	-0	1	0.9703	0.9819	1.0094	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
2	-1044	5	0	1	0.9703	0.9670	1.0721	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 107 NI 144 NF 143 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-151	-1	-10	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-151	1	-10	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-151	-1	-17	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-151	1	-17	0	-3	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	-93	-1	-10	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	-93	1	-10	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	-93	-1	-17	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.02	
1H	0	-93	1	-17	0	-3	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1I	0	-194	-0	-6	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-194	0	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-194	-0	-21	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1L	0	-194	0	-21	0	-4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1M	0	-50	-0	-6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-50	0	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-50	-0	-21	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1P	0	-50	0	-21	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
2	0	-180	-0	-20	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1A	21	-150	-1	-10	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	21	-150	1	-10	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	21	-150	-1	-17	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	21	-150	1	-17	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	21	-92	-1	-10	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	21	-92	1	-10	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	21	-92	-1	-17	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	21	-92	1	-17	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	21	-193	-0	-6	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	21	-193	0	-6	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	21	-193	-0	-21	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	21	-193	0	-21	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	21	-49	-0	-6	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	-49	0	-6	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	-49	-0	-21	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	-49	0	-21	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	-179	-0	-20	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	42	-149	-1	-10	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	42	-149	1	-10	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	42	-149	-1	-17	0	4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1D	42	-149	1	-17	0	4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1E	42	-91	-1	-10	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1F	42	-91	1	-10	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1G	42	-91	-1	-17	0	4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1H	42	-91	1	-17	0	4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1I	42	-192	-0	-6	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	42	-192	0	-6	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	42	-192	-0	-21	0	5	0	1	0.00	0.01	0.02	
1L	42	-192	0	-21	0	5	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1M	42	-48	-0	-6	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	-48	0	-6	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	42	-48	-0	-21	0	5	0	1	0.00	0.00	0.02	
1P	42	-48	0	-21	0	5	-0	1	0.00	0.00	0.02	
2	42	-178	-0	-20	0	4	0	1	0.00	0.01	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										
1A	-151	2	0	1	0.9703	0.9953	1.0013	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1B	-151	2	-0	1	0.9703	0.9953	1.0013	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1C	-151	4	0	1	0.9703	0.9951	1.0013	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1D	-151	4	-0	1	0.9703	0.9951	1.0013	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1E	-93	2	0	1	0.9703	0.9971	1.0008	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1F	-93	2	-0	1	0.9703	0.9971	1.0008	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1G	-93	4	0	1	0.9703	0.9970	1.0008	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1H	-93	4	-0	1	0.9703	0.9970	1.0008	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1I	-194	2	0	1	0.9703	0.9945	1.0027	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1J	-194	2	-0	1	0.9703	0.9945	1.0027	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1K	-194	5	0	1	0.9703	0.9936	1.0027	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1L	-194	5	-0	1	0.9703	0.9936	1.0027	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1M	-50	2	0	1	0.9703	0.9986	1.0007	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1N	-50	2	-0	1	0.9703	0.9986	1.0007	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1O	-50	5	0	1	0.9703	0.9984	1.0007	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1P	-50	5	-0	1	0.9703	0.9984	1.0007	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
2	-180	4	0	1	0.9703	0.9943	1.0124	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 108 NI 146 NF 145 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	399	-1	-34	0	-7	0	1	0.01	0.03	0.03	
1B	0	399	1	-34	0	-7	-0	1	0.01	0.03	0.03	
1C	0	399	-1	-43	0	-9	0	1	0.01	0.03	0.04	
1D	0	399	1	-43	0	-9	-0	1	0.01	0.03	0.04	
1E	0	529	-1	-34	0	-7	0	1	0.01	0.03	0.03	
1F	0	529	1	-34	0	-7	-0	1	0.01	0.03	0.03	
1G	0	529	-1	-43	0	-9	0	1	0.01	0.03	0.04	
1H	0	529	1	-43	0	-9	-0	1	0.01	0.03	0.04	
1I	0	350	-0	-29	0	-6	0	1	0.01	0.02	0.03	
1J	0	350	0	-29	0	-6	-0	1	0.01	0.02	0.03	
1K	0	350	-0	-47	0	-10	0	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	350	0	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	578	-0	-29	0	-6	0	1	0.01	0.04	0.03	
1N	0	578	0	-29	0	-6	-0	1	0.01	0.04	0.03	
1O	0	578	-0	-47	0	-10	0	1	0.01	0.04	0.05	
1P	0	578	0	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.04	0.05	
2	0	682	-0	-57	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06	
1A	21	400	-1	-34	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1B	21	400	1	-34	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1C	21	400	-1	-43	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1D	21	400	1	-43	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1E	21	530	-1	-34	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1F	21	530	1	-34	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1G	21	530	-1	-43	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1H	21	530	1	-43	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1I	21	351	-0	-29	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1J	21	351	0	-29	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1K	21	351	-0	-47	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1L	21	351	0	-47	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1M	21	579	-0	-29	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1N	21	579	0	-29	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1O	21	579	-0	-47	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1P	21	579	0	-47	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
2	21	684	-0	-57	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1A	42	401	-1	-34	0	7	0	1	0.01	0.03	0.03	
1B	42	401	1	-34	0	7	-0	1	0.01	0.03	0.03	
1C	42	401	-1	-43	0	9	0	1	0.01	0.03	0.04	
1D	42	401	1	-43	0	9	-0	1	0.01	0.03	0.04	
1E	42	531	-1	-34	0	7	0	1	0.01	0.03	0.03	
1F	42	531	1	-34	0	7	-0	1	0.01	0.03	0.03	
1G	42	531	-1	-43	0	9	0	1	0.01	0.03	0.04	
1H	42	531	1	-43	0	9	-0	1	0.01	0.03	0.04	
1I	42	352	-0	-29	0	6	0	1	0.01	0.02	0.03	
1J	42	352	0	-29	0	6	-0	1	0.01	0.02	0.03	
1K	42	352	-0	-47	0	10	0	1	0.01	0.02	0.05	
1L	42	352	0	-47	0	10	-0	1	0.01	0.02	0.05	
1M	42	580	-0	-29	0	6	0	1	0.01	0.04	0.03	
1N	42	580	0	-29	0	6	-0	1	0.01	0.04	0.03	
1O	42	580	-0	-47	0	10	0	1	0.01	0.04	0.05	
1P	42	580	0	-47	0	10	-0	1	0.01	0.04	0.05	
2	42	685	-0	-57	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 109 NI 148 NF 147 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	967	-0	-53	0	-11	0	1	0.01	0.06	0.05	
1B	0	967	0	-53	0	-11	-0	1	0.01	0.06	0.05	
1C	0	967	-0	-64	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1D	0	967	0	-64	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1E	0	1169	-0	-53	0	-11	0	1	0.01	0.08	0.05	
1F	0	1169	0	-53	0	-11	-0	1	0.01	0.08	0.05	
1G	0	1169	-0	-64	0	-13	0	1	0.01	0.08	0.06	
1H	0	1169	0	-64	0	-13	-0	1	0.01	0.08	0.06	
1I	0	901	-0	-49	0	-10	0	1	0.01	0.06	0.05	
1J	0	901	0	-49	0	-10	-0	1	0.01	0.06	0.05	
1K	0	901	-0	-68	0	-14	0	1	0.02	0.06	0.07	
1L	0	901	0	-68	0	-14	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1M	0	1235	-0	-49	0	-10	0	1	0.01	0.08	0.05	
1N	0	1235	0	-49	0	-10	-0	1	0.01	0.08	0.05	
1O	0	1235	-0	-68	0	-14	0	1	0.02	0.08	0.07	
1P	0	1235	0	-68	0	-14	-0	1	0.02	0.08	0.07	
2	0	1572	-0	-86	0	-18	0	1	0.02	0.10	0.08	
1A	21	968	-0	-53	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1B	21	968	0	-53	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1C	21	968	-0	-64	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1D	21	968	0	-64	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1E	21	1170	-0	-53	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1F	21	1170	0	-53	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1G	21	1170	-0	-64	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1H	21	1170	0	-64	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1I	21	902	-0	-49	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1J	21	902	0	-49	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1K	21	902	-0	-68	0	0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1L	21	902	0	-68	0	0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
1M	21	1236	-0	-49	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1N	21	1236	0	-49	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1O	21	1236	-0	-68	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1P	21	1236	0	-68	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
2	21	1574	-0	-86	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1A	42	969	-0	-53	0	11	0	1	0.01	0.06	0.05	
1B	42	969	0	-53	0	11	-0	1	0.01	0.06	0.05	
1C	42	969	-0	-64	0	14	0	1	0.01	0.06	0.07	
1D	42	969	0	-64	0	14	-0	1	0.01	0.06	0.07	
1E	42	1171	-0	-53	0	11	0	1	0.01	0.08	0.05	
1F	42	1171	0	-53	0	11	-0	1	0.01	0.08	0.05	
1G	42	1171	-0	-64	0	14	0	1	0.01	0.08	0.07	
1H	42	1171	0	-64	0	14	-0	1	0.01	0.08	0.07	
1I	42	903	-0	-49	0	10	0	1	0.01	0.06	0.05	
1J	42	903	0	-49	0	10	-0	1	0.01	0.06	0.05	
1K	42	903	-0	-68	0	15	0	1	0.02	0.06	0.07	
1L	42	903	0	-68	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1M	42	1237	-0	-49	0	10	0	1	0.01	0.08	0.05	
1N	42	1237	0	-49	0	10	-0	1	0.01	0.08	0.05	
1O	42	1237	-0	-68	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1P	42	1237	0	-68	0	15	-0	1	0.02	0.08	0.07	
2	42	1575	-0	-86	0	19	-0	1	0.02	0.10	0.09	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 110 NI 150 NF 149 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1454	-2	-77	0	-17	1	1	0.02	0.09	0.08	
1B	0	1454	2	-77	0	-17	-1	1	0.02	0.09	0.08	
1C	0	1454	-2	-91	0	-20	1	1	0.02	0.09	0.09	
1D	0	1454	2	-91	0	-20	-1	1	0.02	0.09	0.09	
1E	0	1680	-2	-77	0	-17	1	1	0.02	0.11	0.08	
1F	0	1680	2	-77	0	-17	-1	1	0.02	0.11	0.08	
1G	0	1680	-2	-91	0	-20	1	1	0.02	0.11	0.09	
1H	0	1680	2	-91	0	-20	-1	1	0.02	0.11	0.09	
1I	0	1392	-1	-72	0	-15	0	1	0.02	0.09	0.07	
1J	0	1392	1	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.09	0.07	
1K	0	1392	-1	-96	0	-21	0	1	0.02	0.09	0.10	
1L	0	1392	1	-96	0	-21	-0	1	0.02	0.09	0.10	
1M	0	1742	-1	-72	0	-15	0	1	0.02	0.11	0.07	
1N	0	1742	1	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.11	0.07	
1O	0	1742	-1	-96	0	-21	0	1	0.02	0.11	0.10	
1P	0	1742	1	-96	0	-21	-0	1	0.02	0.11	0.10	
2	0	2307	-0	-124	0	-27	0	1	0.03	0.15	0.13	
1A	21	1455	-2	-77	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00	

1B	21	1455	2	-77	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00
1C	21	1455	-2	-91	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00
1D	21	1455	2	-91	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00
1E	21	1680	-2	-77	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00
1F	21	1680	2	-77	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1G	21	1680	-2	-91	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00
1H	21	1680	2	-91	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1I	21	1392	-1	-72	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00
1J	21	1392	1	-72	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00
1K	21	1392	-1	-96	0	-1	0	1	0.02	0.09	0.00
1L	21	1392	1	-96	0	-1	-0	1	0.02	0.09	0.00
1M	21	1743	-1	-72	0	-0	0	1	0.02	0.11	0.00
1N	21	1743	1	-72	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1O	21	1743	-1	-96	0	-1	0	1	0.02	0.11	0.00
1P	21	1743	1	-96	0	-1	-0	1	0.02	0.11	0.00
2	21	2308	-0	-124	0	-1	-0	1	0.03	0.15	0.00
1A	42	1455	-2	-77	0	16	-0	1	0.02	0.09	0.08
1B	42	1455	2	-77	0	16	0	1	0.02	0.09	0.08
1C	42	1455	-2	-91	0	19	-0	1	0.02	0.09	0.09
1D	42	1455	2	-91	0	19	0	1	0.02	0.09	0.09
1E	42	1681	-2	-77	0	16	-0	1	0.02	0.11	0.08
1F	42	1681	2	-77	0	16	0	1	0.02	0.11	0.08
1G	42	1681	-2	-91	0	19	-0	1	0.02	0.11	0.09
1H	42	1681	2	-91	0	19	0	1	0.02	0.11	0.09
1I	42	1393	-1	-72	0	15	-0	1	0.02	0.09	0.07
1J	42	1393	1	-72	0	15	0	1	0.02	0.09	0.07
1K	42	1393	-1	-96	0	20	-0	1	0.02	0.09	0.09
1L	42	1393	1	-96	0	20	0	1	0.02	0.09	0.09
1M	42	1743	-1	-72	0	15	-0	1	0.02	0.11	0.07
1N	42	1743	1	-72	0	15	0	1	0.02	0.11	0.07
1O	42	1743	-1	-96	0	20	-0	1	0.02	0.11	0.09
1P	42	1743	1	-96	0	20	0	1	0.02	0.11	0.09
2	42	2309	-0	-124	0	25	-0	1	0.03	0.15	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 111 NI 152 NF 151 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2289	-2	-110	0	-24	1	1	0.02	0.15	0.12	
1B	0	-2289	2	-110	0	-24	-1	1	0.02	0.15	0.12	
1C	0	-2289	-2	-124	0	-27	1	1	0.03	0.15	0.13	
1D	0	-2289	2	-124	0	-27	-1	1	0.03	0.15	0.13	
1E	0	-2037	-2	-110	0	-24	1	1	0.02	0.13	0.12	
1F	0	-2037	2	-110	0	-24	-1	1	0.02	0.13	0.12	
1G	0	-2037	-2	-124	0	-27	1	1	0.03	0.13	0.13	
1H	0	-2037	2	-124	0	-27	-1	1	0.03	0.13	0.13	
1I	0	-2499	-1	-97	0	-21	0	1	0.02	0.16	0.10	
1J	0	-2499	1	-97	0	-21	-0	1	0.02	0.16	0.10	
1K	0	-2499	-1	-137	0	-30	0	1	0.03	0.16	0.14	
1L	0	-2499	1	-137	0	-30	-0	1	0.03	0.16	0.14	
1M	0	-1827	-1	-97	0	-21	0	1	0.02	0.12	0.10	
1N	0	-1827	1	-97	0	-21	-0	1	0.02	0.12	0.10	
1O	0	-1827	-1	-137	0	-30	0	1	0.03	0.12	0.14	
1P	0	-1827	1	-137	0	-30	-0	1	0.03	0.12	0.14	
2	0	-3186	0	-172	0	-38	0	1	0.04	0.21	0.18	
1A	21	-2288	-2	-110	0	-1	0	1	0.02	0.15	0.01	
1B	21	-2288	2	-110	0	-1	-0	1	0.02	0.15	0.01	
1C	21	-2288	-2	-124	0	-1	0	1	0.03	0.15	0.01	
1D	21	-2288	2	-124	0	-1	-0	1	0.03	0.15	0.01	
1E	21	-2036	-2	-110	0	-1	0	1	0.02	0.13	0.01	
1F	21	-2036	2	-110	0	-1	-0	1	0.02	0.13	0.01	
1G	21	-2036	-2	-124	0	-1	0	1	0.03	0.13	0.01	
1H	21	-2036	2	-124	0	-1	-0	1	0.03	0.13	0.01	
1I	21	-2498	-1	-97	0	-1	-0	1	0.02	0.16	0.00	
1J	21	-2498	1	-97	0	-1	0	1	0.02	0.16	0.00	
1K	21	-2498	-1	-137	0	-1	-0	1	0.03	0.16	0.01	
1L	21	-2498	1	-137	0	-1	0	1	0.03	0.16	0.01	
1M	21	-1826	-1	-97	0	-1	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1N	21	-1826	1	-97	0	-1	0	1	0.02	0.12	0.00	
1O	21	-1826	-1	-137	0	-1	-0	1	0.03	0.12	0.01	
1P	21	-1826	1	-137	0	-1	0	1	0.03	0.12	0.01	
2	21	-3185	0	-172	0	-2	0	1	0.04	0.21	0.01	
1A	42	-2287	-2	-110	0	22	-0	1	0.02	0.15	0.11	
1B	42	-2287	2	-110	0	22	0	1	0.02	0.15	0.11	
1C	42	-2287	-2	-124	0	25	-0	1	0.03	0.15	0.12	
1D	42	-2287	2	-124	0	25	0	1	0.03	0.15	0.12	
1E	42	-2035	-2	-110	0	22	-0	1	0.02	0.13	0.11	
1F	42	-2035	2	-110	0	22	0	1	0.02	0.13	0.11	
1G	42	-2035	-2	-124	0	25	-0	1	0.03	0.13	0.12	
1H	42	-2035	2	-124	0	25	0	1	0.03	0.13	0.12	

1I	42	-2497	-1	-97	0	19	-0	1	0.02	0.16	0.09
1J	42	-2497	1	-97	0	19	0	1	0.02	0.16	0.09
1K	42	-2497	-1	-137	0	27	-0	1	0.03	0.16	0.13
1L	42	-2497	1	-137	0	27	0	1	0.03	0.16	0.13
1M	42	-1825	-1	-97	0	19	-0	1	0.02	0.12	0.09
1N	42	-1825	1	-97	0	19	0	1	0.02	0.12	0.09
1O	42	-1825	-1	-137	0	27	-0	1	0.03	0.12	0.13
1P	42	-1825	1	-137	0	27	0	1	0.03	0.12	0.13
2	42	-3184	0	-172	0	34	0	1	0.04	0.21	0.17

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2289	-24	1	1	0.9703	0.9228	0.9352	--	--	0.15	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
1B	-2289	-24	-1	1	0.9703	0.9228	0.9352	--	--	0.15	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
1C	-2289	-27	1	1	0.9703	0.9223	0.9352	--	--	0.15	--	0.28	Snell. 'zx'= 28
1D	-2289	-27	-1	1	0.9703	0.9223	0.9352	--	--	0.15	--	0.28	Snell. 'zx'= 28
1E	-2037	-24	1	1	0.9703	0.9313	0.9424	--	--	0.14	--	0.25	Snell. 'zx'= 28
1F	-2037	-24	-1	1	0.9703	0.9313	0.9424	--	--	0.14	--	0.25	Snell. 'zx'= 28
1G	-2037	-27	1	1	0.9703	0.9309	0.9424	--	--	0.14	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
1H	-2037	-27	-1	1	0.9703	0.9309	0.9424	--	--	0.14	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
1I	-2499	-21	-0	1	0.9703	0.9162	0.9196	--	--	0.17	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
1J	-2499	-21	0	1	0.9703	0.9162	0.9196	--	--	0.17	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
1K	-2499	-30	-0	1	0.9703	0.9149	0.9196	--	--	0.17	--	0.30	Snell. 'zx'= 28
1L	-2499	-30	0	1	0.9703	0.9149	0.9196	--	--	0.17	--	0.30	Snell. 'zx'= 28
1M	-1827	-21	-0	1	0.9703	0.9387	0.9412	--	--	0.12	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
1N	-1827	-21	0	1	0.9703	0.9387	0.9412	--	--	0.12	--	0.22	Snell. 'zx'= 28
1O	-1827	-30	-0	1	0.9703	0.9378	0.9412	--	--	0.12	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
1P	-1827	-30	0	1	0.9703	0.9378	0.9412	--	--	0.12	--	0.26	Snell. 'zx'= 28
2	-3186	-38	0	1	0.9703	0.8922	1.2199	--	--	0.21	--	0.38	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 112 NI 154 NF 153 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1749	-1	-47	0	-10	0	1	0.01	0.11	0.05	
1B	0	-1749	1	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.11	0.05	
1C	0	-1749	-1	-57	0	-12	0	1	0.01	0.11	0.06	
1D	0	-1749	1	-57	0	-12	-0	1	0.01	0.11	0.06	
1E	0	-1515	-1	-47	0	-10	0	1	0.01	0.10	0.05	
1F	0	-1515	1	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.10	0.05	
1G	0	-1515	-1	-57	0	-12	0	1	0.01	0.10	0.06	
1H	0	-1515	1	-57	0	-12	-0	1	0.01	0.10	0.06	
1I	0	-1943	-0	-38	0	-8	0	1	0.01	0.13	0.04	
1J	0	-1943	0	-38	0	-8	-0	1	0.01	0.13	0.04	
1K	0	-1943	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.13	0.07	
1L	0	-1943	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.13	0.07	
1M	0	-1321	-0	-38	0	-8	0	1	0.01	0.09	0.04	
1N	0	-1321	0	-38	0	-8	-0	1	0.01	0.09	0.04	
1O	0	-1321	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.09	0.07	
1P	0	-1321	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.09	0.07	
2	0	-2404	0	-77	0	-16	0	1	0.02	0.16	0.08	
1A	21	-1748	-1	-47	0	-0	0	1	0.01	0.11	0.00	
1B	21	-1748	1	-47	0	-0	-0	1	0.01	0.11	0.00	
1C	21	-1748	-1	-57	0	-0	0	1	0.01	0.11	0.00	
1D	21	-1748	1	-57	0	-0	-0	1	0.01	0.11	0.00	
1E	21	-1514	-1	-47	0	-0	0	1	0.01	0.10	0.00	
1F	21	-1514	1	-47	0	-0	-0	1	0.01	0.10	0.00	
1G	21	-1514	-1	-57	0	-0	0	1	0.01	0.10	0.00	
1H	21	-1514	1	-57	0	-0	-0	1	0.01	0.10	0.00	
1I	21	-1942	-0	-38	0	-0	-0	1	0.01	0.13	0.00	
1J	21	-1942	0	-38	0	-0	0	1	0.01	0.13	0.00	
1K	21	-1942	-0	-66	0	-0	-0	1	0.01	0.13	0.00	
1L	21	-1942	0	-66	0	-0	0	1	0.01	0.13	0.00	
1M	21	-1320	-0	-38	0	-0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1N	21	-1320	0	-38	0	-0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1O	21	-1320	-0	-66	0	-0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1P	21	-1320	0	-66	0	-0	0	1	0.01	0.09	0.00	
2	21	-2402	0	-77	0	-0	0	1	0.02	0.16	0.00	
1A	42	-1747	-1	-47	0	10	-0	1	0.01	0.11	0.05	
1B	42	-1747	1	-47	0	10	0	1	0.01	0.11	0.05	
1C	42	-1747	-1	-57	0	12	-0	1	0.01	0.11	0.06	
1D	42	-1747	1	-57	0	12	0	1	0.01	0.11	0.06	
1E	42	-1513	-1	-47	0	10	-0	1	0.01	0.10	0.05	
1F	42	-1513	1	-47	0	10	0	1	0.01	0.10	0.05	
1G	42	-1513	-1	-57	0	12	-0	1	0.01	0.10	0.06	
1H	42	-1513	1	-57	0	12	0	1	0.01	0.10	0.06	
1I	42	-1941	-0	-38	0	8	-0	1	0.01	0.13	0.04	
1J	42	-1941	0	-38	0	8	0	1	0.01	0.13	0.04	
1K	42	-1941	-0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.13	0.07	
1L	42	-1941	0	-66	0	14	0	1	0.01	0.13	0.07	
1M	42	-1319	-0	-38	0	8	-0	1	0.01	0.09	0.04	
1N	42	-1319	0	-38	0	8	0	1	0.01	0.09	0.04	
1O	42	-1319	-0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.09	0.07	
1P	42	-1319	0	-66	0	14	0	1	0.01	0.09	0.07	

2	42	-2401	0	-77	0	16	0	1	0.02	0.16	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1749	-10	0	1	0.9703	0.9369	0.9379	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1B	-1749	-10	-0	1	0.9703	0.9369	0.9379	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1C	-1749	-12	0	1	0.9703	0.9368	0.9379	--	--	0.12	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1D	-1749	-12	-0	1	0.9703	0.9368	0.9379	--	--	0.12	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1E	-1515	-10	0	1	0.9703	0.9453	0.9462	--	--	0.10	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1F	-1515	-10	-0	1	0.9703	0.9453	0.9462	--	--	0.10	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1G	-1515	-12	0	1	0.9703	0.9452	0.9462	--	--	0.10	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1H	-1515	-12	-0	1	0.9703	0.9452	0.9462	--	--	0.10	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1I	-1943	-8	-0	1	0.9703	0.9301	0.9405	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1J	-1943	-8	0	1	0.9703	0.9301	0.9405	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1K	-1943	-14	-0	1	0.9703	0.9296	0.9405	--	--	0.13	--	0.19	Snell. 'zx'= 28
1L	-1943	-14	0	1	0.9703	0.9296	0.9405	--	--	0.13	--	0.19	Snell. 'zx'= 28
1M	-1321	-8	-0	1	0.9703	0.9525	0.9596	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1N	-1321	-8	0	1	0.9703	0.9525	0.9596	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1O	-1321	-14	-0	1	0.9703	0.9522	0.9596	--	--	0.09	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1P	-1321	-14	0	1	0.9703	0.9522	0.9596	--	--	0.09	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
2	-2404	-16	0	1	0.9703	0.9132	1.1659	--	--	0.16	--	0.23	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 113 NI 156 NF 155 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1152	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.07	0.02	
1B	0	-1152	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.07	0.02	
1C	0	-1152	-1	-27	0	-6	0	1	0.01	0.07	0.03	
1D	0	-1152	1	-27	0	-6	-0	1	0.01	0.07	0.03	
1E	0	-942	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.06	0.02	
1F	0	-942	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.06	0.02	
1G	0	-942	-1	-27	0	-6	0	1	0.01	0.06	0.03	
1H	0	-942	1	-27	0	-6	-0	1	0.01	0.06	0.03	
1I	0	-1326	-0	-12	0	-3	0	1	0.00	0.09	0.01	
1J	0	-1326	0	-12	0	-3	-0	1	0.00	0.09	0.01	
1K	0	-1326	-0	-35	0	-8	0	1	0.01	0.09	0.04	
1L	0	-1326	0	-35	0	-8	-0	1	0.01	0.09	0.04	
1M	0	-768	-0	-12	0	-3	0	1	0.00	0.05	0.01	
1N	0	-768	0	-12	0	-3	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1O	0	-768	-0	-35	0	-8	0	1	0.01	0.05	0.04	
1P	0	-768	0	-35	0	-8	-0	1	0.01	0.05	0.04	
2	0	-1542	0	-34	0	-8	0	1	0.01	0.10	0.04	
1A	21	-1151	-1	-20	0	-0	-0	1	0.00	0.07	0.00	
1B	21	-1151	1	-20	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1C	21	-1151	-1	-27	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1D	21	-1151	1	-27	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1E	21	-941	-1	-20	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1F	21	-941	1	-20	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1G	21	-941	-1	-27	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1H	21	-941	1	-27	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1I	21	-1325	-0	-12	0	-0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1J	21	-1325	0	-12	0	-0	-0	1	0.00	0.09	0.00	
1K	21	-1325	-0	-35	0	-0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1L	21	-1325	0	-35	0	-0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1M	21	-767	-0	-12	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1N	21	-767	0	-12	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1O	21	-767	-0	-35	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1P	21	-767	0	-35	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
2	21	-1541	0	-34	0	-0	0	1	0.01	0.10	0.00	
1A	42	-1150	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.07	0.02	
1B	42	-1150	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.07	0.02	
1C	42	-1150	-1	-27	0	5	-0	1	0.01	0.07	0.03	
1D	42	-1150	1	-27	0	5	0	1	0.01	0.07	0.03	
1E	42	-940	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.06	0.02	
1F	42	-940	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.06	0.02	
1G	42	-940	-1	-27	0	5	-0	1	0.01	0.06	0.03	
1H	42	-940	1	-27	0	5	0	1	0.01	0.06	0.03	
1I	42	-1324	-0	-12	0	2	0	1	0.00	0.09	0.01	
1J	42	-1324	0	-12	0	2	-0	1	0.00	0.09	0.01	
1K	42	-1324	-0	-35	0	7	0	1	0.01	0.09	0.03	
1L	42	-1324	0	-35	0	7	-0	1	0.01	0.09	0.03	
1M	42	-766	-0	-12	0	2	0	1	0.00	0.05	0.01	
1N	42	-766	0	-12	0	2	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1O	42	-766	-0	-35	0	7	0	1	0.01	0.05	0.03	
1P	42	-766	0	-35	0	7	-0	1	0.01	0.05	0.03	
2	42	-1540	0	-34	0	7	0	1	0.01	0.10	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	daN	daN*m												
1A	-1152	-4	-0	1	0.9703	0.9627	0.9633	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'=	28
1B	-1152	-4	0	1	0.9703	0.9627	0.9633	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'=	28
1C	-1152	-6	-0	1	0.9703	0.9617	0.9633	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'=	28
1D	-1152	-6	0	1	0.9703	0.9617	0.9633	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'=	28
1E	-942	-4	-0	1	0.9703	0.9695	0.9700	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'=	28
1F	-942	-4	0	1	0.9703	0.9695	0.9700	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'=	28
1G	-942	-6	-0	1	0.9703	0.9686	0.9700	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'=	28
1H	-942	-6	0	1	0.9703	0.9686	0.9700	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'=	28
1I	-1326	-3	0	1	0.9703	0.9597	1.0262	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'=	28
1J	-1326	-3	-0	1	0.9703	0.9597	1.0262	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'=	28
1K	-1326	-8	0	1	0.9703	0.9551	1.0262	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'=	28
1L	-1326	-8	-0	1	0.9703	0.9551	1.0262	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'=	28
1M	-768	-3	0	1	0.9703	0.9767	1.0152	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'=	28
1N	-768	-3	-0	1	0.9703	0.9767	1.0152	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'=	28
1O	-768	-8	0	1	0.9703	0.9740	1.0152	--	--	0.05	--	0.09	Snell. 'zx'=	28
1P	-768	-8	-0	1	0.9703	0.9740	1.0152	--	--	0.05	--	0.09	Snell. 'zx'=	28
2	-1542	-8	0	1	0.9703	0.9493	1.1064	--	--	0.10	--	0.14	Snell. 'zx'=	28

ASTA NUM. 114 NI 158 NF 157 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-546	-1	10	0	2	0	1	0.00	0.04	0.01	
1B	0	-546	1	10	0	2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1C	0	-546	-1	4	0	1	0	1	0.00	0.04	0.00	
1D	0	-546	1	4	0	1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	0	-377	-1	10	0	2	0	1	0.00	0.02	0.01	
1F	0	-377	1	10	0	2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1G	0	-377	-1	4	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	-377	1	4	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	-707	-0	15	0	3	0	1	0.00	0.05	0.01	
1J	0	-707	0	15	0	3	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1K	0	-707	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.00	
1L	0	-707	0	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1M	0	-216	-0	15	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-216	0	15	0	3	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	-216	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-216	0	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-680	-0	10	0	2	0	1	0.00	0.04	0.01	
1A	21	-546	-1	10	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1B	21	-546	1	10	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	21	-546	-1	4	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1D	21	-546	1	4	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	21	-376	-1	10	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1F	21	-376	1	10	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	21	-376	-1	4	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1H	21	-376	1	4	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	21	-706	-0	15	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1J	21	-706	0	15	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1K	21	-706	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1L	21	-706	0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1M	21	-215	-0	15	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	21	-215	0	15	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	21	-215	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	21	-215	0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	21	-679	-0	10	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1A	42	-545	-1	10	0	-2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1B	42	-545	1	10	0	-2	0	1	0.00	0.04	0.01	
1C	42	-545	-1	4	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1D	42	-545	1	4	0	-1	0	1	0.00	0.04	0.01	
1E	42	-375	-1	10	0	-2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1F	42	-375	1	10	0	-2	0	1	0.00	0.02	0.01	
1G	42	-375	-1	4	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1H	42	-375	1	4	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.01	
1I	42	-705	-0	15	0	-4	0	1	0.00	0.05	0.02	
1J	42	-705	0	15	0	-4	-0	1	0.00	0.05	0.02	
1K	42	-705	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1L	42	-705	0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1M	42	-214	-0	15	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1N	42	-214	0	15	0	-4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1O	42	-214	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	42	-214	0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	42	-678	-0	10	0	-3	0	1	0.00	0.04	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-546	-2	-0	1	0.9703	0.9839	0.9856	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'=	28
1B	-546	-2	0	1	0.9703	0.9839	0.9856	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'=	28
1C	-546	-1	-0	1	0.9703	0.9875	0.9856	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'=	28
1D	-546	-1	0	1	0.9703	0.9875	0.9856	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'=	28
1E	-377	-2	-0	1	0.9703	0.9889	0.9901	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	28

1F	-377	-2	0	1	0.9703	0.9889	0.9901	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1G	-377	-1	-0	1	0.9703	0.9914	0.9901	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1H	-377	-1	0	1	0.9703	0.9914	0.9901	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1I	-707	-4	0	1	0.9703	0.9773	1.0117	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1J	-707	-4	-0	1	0.9703	0.9773	1.0117	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1K	-707	-1	0	1	0.9703	0.9946	1.0117	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1L	-707	-1	-0	1	0.9703	0.9946	1.0117	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1M	-216	-4	0	1	0.9703	0.9931	1.0036	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1N	-216	-4	-0	1	0.9703	0.9931	1.0036	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1O	-216	-1	0	1	0.9703	0.9983	1.0036	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1P	-216	-1	-0	1	0.9703	0.9983	1.0036	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
2	-680	-3	0	1	0.9703	0.9815	1.0470	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 115 NI 160 NF 159 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	53	-1	37	0	7	0	1	0.01	0.00	0.04	
1B	0	53	1	37	0	7	-0	1	0.01	0.00	0.04	
1C	0	53	-1	31	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	53	1	31	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	189	-1	37	0	7	0	1	0.01	0.01	0.04	
1F	0	189	1	37	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1G	0	189	-1	31	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	189	1	31	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1I	0	-94	-0	40	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	-94	0	40	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	-94	-0	28	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1L	0	-94	0	28	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1M	0	335	-0	40	0	8	0	1	0.01	0.02	0.04	
1N	0	335	0	40	0	8	-0	1	0.01	0.02	0.04	
1O	0	335	-0	28	0	6	0	1	0.01	0.02	0.03	
1P	0	335	0	28	0	6	-0	1	0.01	0.02	0.03	
2	0	178	-0	50	0	10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1A	21	54	-1	37	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	21	54	1	37	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1C	21	54	-1	31	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	21	54	1	31	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1E	21	190	-1	37	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1F	21	190	1	37	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1G	21	190	-1	31	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1H	21	190	1	31	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1I	21	-93	-0	40	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1J	21	-93	0	40	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1K	21	-93	-0	28	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1L	21	-93	0	28	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1M	21	336	-0	40	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1N	21	336	0	40	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1O	21	336	-0	28	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1P	21	336	0	28	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
2	21	179	-0	50	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	54	-1	37	0	-8	0	1	0.01	0.00	0.04	
1B	42	54	1	37	0	-8	-0	1	0.01	0.00	0.04	
1C	42	54	-1	31	0	-7	0	1	0.01	0.00	0.03	
1D	42	54	1	31	0	-7	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1E	42	191	-1	37	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1F	42	191	1	37	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1G	42	191	-1	31	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1H	42	191	1	31	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1I	42	-92	-0	40	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1J	42	-92	0	40	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1K	42	-92	-0	28	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1L	42	-92	0	28	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1M	42	337	-0	40	0	-9	0	1	0.01	0.02	0.04	
1N	42	337	0	40	0	-9	-0	1	0.01	0.02	0.04	
1O	42	337	-0	28	0	-6	0	1	0.01	0.02	0.03	
1P	42	337	0	28	0	-6	-0	1	0.01	0.02	0.03	
2	42	180	-0	50	0	-11	0	1	0.01	0.01	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-94	-9	0	1	0.9703	0.9967	1.0012	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1J	-94	-9	-0	1	0.9703	0.9967	1.0012	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1K	-94	-6	0	1	0.9703	0.9968	1.0012	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1L	-94	-6	-0	1	0.9703	0.9968	1.0012	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 116 NI 162 NF 161 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	653	-0	59	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06
1B	0	653	0	59	0	12	-0	1	0.01	0.04	0.06
1C	0	653	-0	53	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05
1D	0	653	0	53	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1E	0	814	-0	59	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06
1F	0	814	0	59	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06
1G	0	814	-0	53	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05
1H	0	814	0	53	0	11	-0	1	0.01	0.05	0.05
1I	0	536	-0	61	0	12	0	1	0.01	0.03	0.06
1J	0	536	0	61	0	12	-0	1	0.01	0.03	0.06
1K	0	536	-0	51	0	10	0	1	0.01	0.03	0.05
1L	0	536	0	51	0	10	-0	1	0.01	0.03	0.05
1M	0	931	-0	61	0	12	0	1	0.01	0.06	0.06
1N	0	931	0	61	0	12	-0	1	0.01	0.06	0.06
1O	0	931	-0	51	0	10	0	1	0.01	0.06	0.05
1P	0	931	0	51	0	10	-0	1	0.01	0.06	0.05
2	0	1080	-0	83	0	17	0	1	0.02	0.07	0.08
1A	21	654	-0	59	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1B	21	654	0	59	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1C	21	654	-0	53	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1D	21	654	0	53	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1E	21	815	-0	59	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1F	21	815	0	59	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1G	21	815	-0	53	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1H	21	815	0	53	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1I	21	537	-0	61	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00
1J	21	537	0	61	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1K	21	537	-0	51	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00
1L	21	537	0	51	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1M	21	932	-0	61	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00
1N	21	932	0	61	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00
1O	21	932	-0	51	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00
1P	21	932	0	51	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00
2	21	1081	-0	83	0	-1	0	1	0.02	0.07	0.00
1A	42	655	-0	59	0	-13	0	1	0.01	0.04	0.06
1B	42	655	0	59	0	-13	-0	1	0.01	0.04	0.06
1C	42	655	-0	53	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06
1D	42	655	0	53	0	-12	-0	1	0.01	0.04	0.06
1E	42	816	-0	59	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06
1F	42	816	0	59	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06
1G	42	816	-0	53	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06
1H	42	816	0	53	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06
1I	42	538	-0	61	0	-13	0	1	0.01	0.03	0.06
1J	42	538	0	61	0	-13	-0	1	0.01	0.03	0.06
1K	42	538	-0	51	0	-11	0	1	0.01	0.03	0.05
1L	42	538	0	51	0	-11	-0	1	0.01	0.03	0.05
1M	42	933	-0	61	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06
1N	42	933	0	61	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06
1O	42	933	-0	51	0	-11	0	1	0.01	0.06	0.05
1P	42	933	0	51	0	-11	-0	1	0.01	0.06	0.05
2	42	1082	-0	83	0	-18	0	1	0.02	0.07	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 117 NI 164 NF 163 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1087	-2	84	0	19	1	1	0.02	0.07	0.09	
1B	0	1087	2	84	0	19	-1	1	0.02	0.07	0.09	
1C	0	1087	-2	77	0	17	1	1	0.02	0.07	0.08	
1D	0	1087	2	77	0	17	-1	1	0.02	0.07	0.08	
1E	0	1271	-2	84	0	19	1	1	0.02	0.08	0.09	
1F	0	1271	2	84	0	19	-1	1	0.02	0.08	0.09	
1G	0	1271	-2	77	0	17	1	1	0.02	0.08	0.08	
1H	0	1271	2	77	0	17	-1	1	0.02	0.08	0.08	
1I	0	985	-2	84	0	19	1	1	0.02	0.06	0.09	
1J	0	985	2	84	0	19	-1	1	0.02	0.06	0.09	
1K	0	985	-2	77	0	17	1	1	0.02	0.06	0.08	
1L	0	985	2	77	0	17	-1	1	0.02	0.06	0.08	
1M	0	1373	-2	84	0	19	1	1	0.02	0.09	0.09	
1N	0	1373	2	84	0	19	-1	1	0.02	0.09	0.09	
1O	0	1373	-2	77	0	17	1	1	0.02	0.09	0.08	
1P	0	1373	2	77	0	17	-1	1	0.02	0.09	0.08	
2	0	1736	-0	118	0	26	0	1	0.03	0.11	0.13	
1A	21	1088	-2	84	0	1	1	1	0.02	0.07	0.01	
1B	21	1088	2	84	0	1	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1C	21	1088	-2	77	0	1	1	1	0.02	0.07	0.00	
1D	21	1088	2	77	0	1	-1	1	0.02	0.07	0.00	
1E	21	1272	-2	84	0	1	1	1	0.02	0.08	0.01	
1F	21	1272	2	84	0	1	-1	1	0.02	0.08	0.01	
1G	21	1272	-2	77	0	1	1	1	0.02	0.08	0.00	

1H	21	1272	2	77	0	1	-1	1	0.02	0.08	0.00
1I	21	986	-2	84	0	1	0	1	0.02	0.06	0.01
1J	21	986	2	84	0	1	-0	1	0.02	0.06	0.01
1K	21	986	-2	77	0	1	0	1	0.02	0.06	0.00
1L	21	986	2	77	0	1	-0	1	0.02	0.06	0.00
1M	21	1374	-2	84	0	1	0	1	0.02	0.09	0.01
1N	21	1374	2	84	0	1	-0	1	0.02	0.09	0.01
1O	21	1374	-2	77	0	1	0	1	0.02	0.09	0.00
1P	21	1374	2	77	0	1	-0	1	0.02	0.09	0.00
2	21	1737	-0	118	0	2	0	1	0.03	0.11	0.01
1A	42	1089	-2	84	0	-16	0	1	0.02	0.07	0.08
1B	42	1089	2	84	0	-16	-0	1	0.02	0.07	0.08
1C	42	1089	-2	77	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07
1D	42	1089	2	77	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1E	42	1273	-2	84	0	-16	0	1	0.02	0.08	0.08
1F	42	1273	2	84	0	-16	-0	1	0.02	0.08	0.08
1G	42	1273	-2	77	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07
1H	42	1273	2	77	0	-15	-0	1	0.02	0.08	0.07
1I	42	987	-2	84	0	-17	0	1	0.02	0.06	0.08
1J	42	987	2	84	0	-17	-0	1	0.02	0.06	0.08
1K	42	987	-2	77	0	-15	0	1	0.02	0.06	0.07
1L	42	987	2	77	0	-15	-0	1	0.02	0.06	0.07
1M	42	1375	-2	84	0	-17	0	1	0.02	0.09	0.08
1N	42	1375	2	84	0	-17	-0	1	0.02	0.09	0.08
1O	42	1375	-2	77	0	-15	0	1	0.02	0.09	0.07
1P	42	1375	2	77	0	-15	-0	1	0.02	0.09	0.07
2	42	1738	-0	118	0	-23	0	1	0.03	0.11	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 118 NI 166 NF 165 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-4784	-6	1	0	0	2	1	0.00	0.31	0.01	
1B	0	-4784	6	1	0	0	-2	1	0.00	0.31	0.01	
1C	0	-4784	-6	-8	0	-1	2	1	0.00	0.31	0.01	
1D	0	-4784	6	-8	0	-1	-2	1	0.00	0.31	0.01	
1E	0	-4454	-6	1	0	0	2	1	0.00	0.29	0.01	
1F	0	-4454	6	1	0	0	-2	1	0.00	0.29	0.01	
1G	0	-4454	-6	-8	0	-1	2	1	0.00	0.29	0.01	
1H	0	-4454	6	-8	0	-1	-2	1	0.00	0.29	0.01	
1I	0	-5082	-2	7	0	1	1	1	0.00	0.33	0.01	
1J	0	-5082	2	7	0	1	-1	1	0.00	0.33	0.01	
1K	0	-5082	-2	-14	0	-2	1	1	0.00	0.33	0.01	
1L	0	-5082	2	-14	0	-2	-1	1	0.00	0.33	0.01	
1M	0	-4156	-2	7	0	1	1	1	0.00	0.27	0.01	
1N	0	-4156	2	7	0	1	-1	1	0.00	0.27	0.01	
1O	0	-4156	-2	-14	0	-2	1	1	0.00	0.27	0.01	
1P	0	-4156	2	-14	0	-2	-1	1	0.00	0.27	0.01	
2	0	-6803	-0	-5	0	-1	0	1	0.00	0.44	0.00	
1A	21	-4783	-6	1	0	0	1	1	0.00	0.31	0.00	
1B	21	-4783	6	1	0	0	-1	1	0.00	0.31	0.00	
1C	21	-4783	-6	-8	0	0	1	1	0.00	0.31	0.00	
1D	21	-4783	6	-8	0	0	-1	1	0.00	0.31	0.00	
1E	21	-4453	-6	1	0	0	1	1	0.00	0.29	0.00	
1F	21	-4453	6	1	0	0	-1	1	0.00	0.29	0.00	
1G	21	-4453	-6	-8	0	0	1	1	0.00	0.29	0.00	
1H	21	-4453	6	-8	0	0	-1	1	0.00	0.29	0.00	
1I	21	-5081	-2	7	0	0	0	1	0.00	0.33	0.00	
1J	21	-5081	2	7	0	0	-0	1	0.00	0.33	0.00	
1K	21	-5081	-2	-14	0	0	0	1	0.00	0.33	0.00	
1L	21	-5081	2	-14	0	0	-0	1	0.00	0.33	0.00	
1M	21	-4155	-2	7	0	0	0	1	0.00	0.27	0.00	
1N	21	-4155	2	7	0	0	-0	1	0.00	0.27	0.00	
1O	21	-4155	-2	-14	0	0	0	1	0.00	0.27	0.00	
1P	21	-4155	2	-14	0	0	-0	1	0.00	0.27	0.00	
2	21	-6802	-0	-5	0	0	0	1	0.00	0.44	0.00	
1A	42	-4782	-6	1	0	-0	-1	1	0.00	0.31	0.00	
1B	42	-4782	6	1	0	-0	1	1	0.00	0.31	0.00	
1C	42	-4782	-6	-8	0	2	-1	1	0.00	0.31	0.01	
1D	42	-4782	6	-8	0	2	1	1	0.00	0.31	0.01	
1E	42	-4452	-6	1	0	-0	-1	1	0.00	0.29	0.00	
1F	42	-4452	6	1	0	-0	1	1	0.00	0.29	0.00	
1G	42	-4452	-6	-8	0	2	-1	1	0.00	0.29	0.01	
1H	42	-4452	6	-8	0	2	1	1	0.00	0.29	0.01	
1I	42	-5080	-2	7	0	-1	-0	1	0.00	0.33	0.01	
1J	42	-5080	2	7	0	-1	0	1	0.00	0.33	0.01	
1K	42	-5080	-2	-14	0	3	-0	1	0.00	0.33	0.02	
1L	42	-5080	2	-14	0	3	0	1	0.00	0.33	0.02	
1M	42	-4154	-2	7	0	-1	-0	1	0.00	0.27	0.01	
1N	42	-4154	2	7	0	-1	0	1	0.00	0.27	0.01	

1O	42	-4154	-2	-14	0	3	-0	1	0.00	0.27	0.02
1P	42	-4154	2	-14	0	3	0	1	0.00	0.27	0.02
2	42	-6801	-0	-5	0	1	0	1	0.00	0.44	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-4784	0	2	1	0.9703	0.9222	0.9181	--	--	0.32	--	0.33	Snell. 'zx'= 28
1B	-4784	0	-2	1	0.9703	0.9222	0.9181	--	--	0.32	--	0.33	Snell. 'zx'= 28
1C	-4784	2	2	1	0.9703	0.8719	0.9181	--	--	0.32	--	0.34	Snell. 'zx'= 28
1D	-4784	2	-2	1	0.9703	0.8719	0.9181	--	--	0.32	--	0.34	Snell. 'zx'= 28
1E	-4454	0	2	1	0.9703	0.9275	0.9238	--	--	0.30	--	0.31	Snell. 'zx'= 28
1F	-4454	0	-2	1	0.9703	0.9275	0.9238	--	--	0.30	--	0.31	Snell. 'zx'= 28
1G	-4454	2	2	1	0.9703	0.8808	0.9238	--	--	0.30	--	0.32	Snell. 'zx'= 28
1H	-4454	2	-2	1	0.9703	0.8808	0.9238	--	--	0.30	--	0.32	Snell. 'zx'= 28
1I	-5082	1	1	1	0.9703	0.8211	0.8890	--	--	0.34	--	0.35	Snell. 'zx'= 28
1J	-5082	1	-1	1	0.9703	0.8211	0.8890	--	--	0.34	--	0.35	Snell. 'zx'= 28
1K	-5082	3	1	1	0.9703	0.8536	0.8890	--	--	0.34	--	0.36	Snell. 'zx'= 28
1L	-5082	3	-1	1	0.9703	0.8536	0.8890	--	--	0.34	--	0.36	Snell. 'zx'= 28
1M	-4156	1	1	1	0.9703	0.8537	0.9092	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 28
1N	-4156	1	-1	1	0.9703	0.8537	0.9092	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 28
1O	-4156	3	1	1	0.9703	0.8802	0.9092	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'= 28
1P	-4156	3	-1	1	0.9703	0.8802	0.9092	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'= 28
2	-6803	1	0	1	0.9703	0.8503	1.4696	--	--	0.46	--	0.46	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 119 NI 11 NF 167 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-312	-19	37	0	3	6	1	0.01	0.02	0.03	
1B	0	-312	19	37	0	3	-6	1	0.01	0.02	0.03	
1C	0	-312	-19	32	0	2	6	1	0.01	0.02	0.03	
1D	0	-312	19	32	0	2	-6	1	0.01	0.02	0.03	
1E	0	-289	-19	37	0	3	6	1	0.01	0.02	0.03	
1F	0	-289	19	37	0	3	-6	1	0.01	0.02	0.03	
1G	0	-289	-19	32	0	2	6	1	0.01	0.02	0.03	
1H	0	-289	19	32	0	2	-6	1	0.01	0.02	0.03	
1I	0	-313	-13	42	0	4	4	1	0.01	0.02	0.02	
1J	0	-313	12	42	0	4	-4	1	0.01	0.02	0.02	
1K	0	-313	-13	28	0	1	4	1	0.01	0.02	0.02	
1L	0	-313	12	28	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.02	
1M	0	-288	-13	42	0	4	4	1	0.01	0.02	0.02	
1N	0	-288	12	42	0	4	-4	1	0.01	0.02	0.02	
1O	0	-288	-13	28	0	1	4	1	0.01	0.02	0.02	
1P	0	-288	12	28	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.02	
2	0	-442	-0	51	0	4	0	1	0.01	0.03	0.02	
1A	21	-311	-19	37	0	-5	2	1	0.01	0.02	0.02	
1B	21	-311	19	37	0	-5	-2	1	0.01	0.02	0.02	
1C	21	-311	-19	32	0	-5	2	1	0.01	0.02	0.02	
1D	21	-311	19	32	0	-5	-2	1	0.01	0.02	0.02	
1E	21	-288	-19	37	0	-5	2	1	0.01	0.02	0.02	
1F	21	-288	19	37	0	-5	-2	1	0.01	0.02	0.02	
1G	21	-288	-19	32	0	-5	2	1	0.01	0.02	0.02	
1H	21	-288	19	32	0	-5	-2	1	0.01	0.02	0.02	
1I	21	-312	-13	42	0	-4	1	1	0.01	0.02	0.02	
1J	21	-312	12	42	0	-4	-1	1	0.01	0.02	0.02	
1K	21	-312	-13	28	0	-5	1	1	0.01	0.02	0.02	
1L	21	-312	12	28	0	-5	-1	1	0.01	0.02	0.02	
1M	21	-287	-13	42	0	-4	1	1	0.01	0.02	0.02	
1N	21	-287	12	42	0	-4	-1	1	0.01	0.02	0.02	
1O	21	-287	-13	28	0	-5	1	1	0.01	0.02	0.02	
1P	21	-287	12	28	0	-5	-1	1	0.01	0.02	0.02	
2	21	-440	-0	51	0	-7	0	1	0.01	0.03	0.03	
1A	42	-310	-19	37	0	-13	-2	1	0.01	0.02	0.06	
1B	42	-310	19	37	0	-13	2	1	0.01	0.02	0.06	
1C	42	-310	-19	32	0	-12	-2	1	0.01	0.02	0.06	
1D	42	-310	19	32	0	-12	2	1	0.01	0.02	0.06	
1E	42	-287	-19	37	0	-13	-2	1	0.01	0.02	0.06	
1F	42	-287	19	37	0	-13	2	1	0.01	0.02	0.06	
1G	42	-287	-19	32	0	-12	-2	1	0.01	0.02	0.06	
1H	42	-287	19	32	0	-12	2	1	0.01	0.02	0.06	
1I	42	-311	-13	42	0	-13	-2	1	0.01	0.02	0.06	
1J	42	-311	12	42	0	-13	2	1	0.01	0.02	0.06	
1K	42	-311	-13	28	0	-11	-2	1	0.01	0.02	0.05	
1L	42	-311	12	28	0	-11	2	1	0.01	0.02	0.05	
1M	42	-286	-13	42	0	-13	-2	1	0.01	0.02	0.06	
1N	42	-286	12	42	0	-13	2	1	0.01	0.02	0.06	
1O	42	-286	-13	28	0	-11	-2	1	0.01	0.02	0.05	
1P	42	-286	12	28	0	-11	2	1	0.01	0.02	0.05	
2	42	-439	-0	51	0	-18	0	1	0.01	0.03	0.09	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-312	-13	6	1	0.9703	0.9956	0.9937	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1B	-312	-13	-6	1	0.9703	0.9956	0.9937	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1C	-312	-12	6	1	0.9703	0.9962	0.9937	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1D	-312	-12	-6	1	0.9703	0.9962	0.9937	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1E	-289	-13	6	1	0.9703	0.9959	0.9942	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1F	-289	-13	-6	1	0.9703	0.9959	0.9942	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1G	-289	-12	6	1	0.9703	0.9965	0.9942	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1H	-289	-12	-6	1	0.9703	0.9965	0.9942	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1I	-313	-13	4	1	0.9703	0.9949	0.9937	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1J	-313	-13	-4	1	0.9703	0.9949	0.9937	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1K	-313	-11	4	1	0.9703	0.9971	0.9937	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 28
1L	-313	-11	-4	1	0.9703	0.9971	0.9937	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 28
1M	-288	-13	4	1	0.9703	0.9953	0.9942	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1N	-288	-13	-4	1	0.9703	0.9953	0.9942	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1O	-288	-11	4	1	0.9703	0.9974	0.9942	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 28
1P	-288	-11	-4	1	0.9703	0.9974	0.9942	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 28
2	-442	-18	0	1	0.9703	0.9942	1.0305	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 120 NI 169 NF 168 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	636	-1	-60	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06	
1B	0	636	1	-60	0	-12	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1C	0	636	-1	-75	0	-15	0	1	0.02	0.04	0.07	
1D	0	636	1	-75	0	-15	-0	1	0.02	0.04	0.07	
1E	0	818	-1	-60	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06	
1F	0	818	1	-60	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1G	0	818	-1	-75	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1H	0	818	1	-75	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1I	0	692	-0	-65	0	-13	0	1	0.01	0.04	0.06	
1J	0	692	0	-65	0	-13	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1K	0	692	-0	-70	0	-14	0	1	0.02	0.04	0.07	
1L	0	692	0	-70	0	-14	-0	1	0.02	0.04	0.07	
1M	0	762	-0	-65	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1N	0	762	0	-65	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1O	0	762	-0	-70	0	-14	0	1	0.02	0.05	0.07	
1P	0	762	0	-70	0	-14	-0	1	0.02	0.05	0.07	
2	0	1068	-0	-99	0	-20	-0	1	0.02	0.07	0.10	
1A	21	637	-1	-60	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1B	21	637	1	-60	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1C	21	637	-1	-75	0	0	-0	1	0.02	0.04	0.00	
1D	21	637	1	-75	0	0	0	1	0.02	0.04	0.00	
1E	21	819	-1	-60	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1F	21	819	1	-60	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1G	21	819	-1	-75	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00	
1H	21	819	1	-75	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00	
1I	21	693	-0	-65	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1J	21	693	0	-65	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1K	21	693	-0	-70	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00	
1L	21	693	0	-70	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00	
1M	21	763	-0	-65	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1N	21	763	0	-65	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1O	21	763	-0	-70	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00	
1P	21	763	0	-70	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00	
2	21	1069	-0	-99	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1A	42	638	-1	-60	0	13	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1B	42	638	1	-60	0	13	0	1	0.01	0.04	0.06	
1C	42	638	-1	-75	0	16	-0	1	0.02	0.04	0.08	
1D	42	638	1	-75	0	16	0	1	0.02	0.04	0.08	
1E	42	820	-1	-60	0	13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1F	42	820	1	-60	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1G	42	820	-1	-75	0	16	-0	1	0.02	0.05	0.08	
1H	42	820	1	-75	0	16	0	1	0.02	0.05	0.08	
1I	42	694	-0	-65	0	14	-0	1	0.01	0.05	0.07	
1J	42	694	0	-65	0	14	0	1	0.01	0.05	0.07	
1K	42	694	-0	-70	0	15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1L	42	694	0	-70	0	15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1M	42	764	-0	-65	0	14	-0	1	0.01	0.05	0.07	
1N	42	764	0	-65	0	14	0	1	0.01	0.05	0.07	
1O	42	764	-0	-70	0	15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1P	42	764	0	-70	0	15	0	1	0.02	0.05	0.07	
2	42	1070	-0	-99	0	21	-0	1	0.02	0.07	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 121 NI 171 NF 170 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	936	-1	-62	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1B	0	936	1	-62	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1C	0	936	-1	-77	0	-16	0	1	0.02	0.06	0.08	
1D	0	936	1	-77	0	-16	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1E	0	1194	-1	-62	0	-13	0	1	0.01	0.08	0.06	
1F	0	1194	1	-62	0	-13	-0	1	0.01	0.08	0.06	
1G	0	1194	-1	-77	0	-16	0	1	0.02	0.08	0.08	
1H	0	1194	1	-77	0	-16	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1I	0	1019	-0	-67	0	-14	0	1	0.02	0.07	0.07	
1J	0	1019	0	-67	0	-14	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1K	0	1019	-0	-72	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07	
1L	0	1019	0	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1M	0	1111	-0	-67	0	-14	0	1	0.02	0.07	0.07	
1N	0	1111	0	-67	0	-14	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1O	0	1111	-0	-72	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07	
1P	0	1111	0	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
2	0	1565	-0	-102	0	-21	-0	1	0.02	0.10	0.10	
1A	21	937	-1	-62	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1B	21	937	1	-62	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1C	21	937	-1	-77	0	0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
1D	21	937	1	-77	0	0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1E	21	1195	-1	-62	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1F	21	1195	1	-62	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1G	21	1195	-1	-77	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1H	21	1195	1	-77	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1I	21	1020	-0	-67	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1J	21	1020	0	-67	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1K	21	1020	-0	-72	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1L	21	1020	0	-72	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1M	21	1112	-0	-67	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1N	21	1112	0	-67	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1O	21	1112	-0	-72	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1P	21	1112	0	-72	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00	
2	21	1566	-0	-102	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1A	42	938	-1	-62	0	13	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1B	42	938	1	-62	0	13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1C	42	938	-1	-77	0	16	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1D	42	938	1	-77	0	16	0	1	0.02	0.06	0.08	
1E	42	1196	-1	-62	0	13	-0	1	0.01	0.08	0.06	
1F	42	1196	1	-62	0	13	0	1	0.01	0.08	0.06	
1G	42	1196	-1	-77	0	16	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1H	42	1196	1	-77	0	16	0	1	0.02	0.08	0.08	
1I	42	1021	-0	-67	0	14	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1J	42	1021	0	-67	0	14	0	1	0.02	0.07	0.07	
1K	42	1021	-0	-72	0	15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1L	42	1021	0	-72	0	15	0	1	0.02	0.07	0.07	
1M	42	1113	-0	-67	0	14	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1N	42	1113	0	-67	0	14	0	1	0.02	0.07	0.07	
1O	42	1113	-0	-72	0	15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1P	42	1113	0	-72	0	15	0	1	0.02	0.07	0.07	
2	42	1567	-0	-102	0	22	-0	1	0.02	0.10	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 122 NI 173 NF 172 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1206	-1	-69	0	-14	0	1	0.02	0.08	0.07	
1B	0	1206	1	-69	0	-14	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1C	0	1206	-1	-85	0	-18	0	1	0.02	0.08	0.08	
1D	0	1206	1	-85	0	-18	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1E	0	1522	-1	-69	0	-14	0	1	0.02	0.10	0.07	
1F	0	1522	1	-69	0	-14	-0	1	0.02	0.10	0.07	
1G	0	1522	-1	-85	0	-18	0	1	0.02	0.10	0.08	
1H	0	1522	1	-85	0	-18	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1I	0	1310	-0	-74	0	-15	-0	1	0.02	0.09	0.07	
1J	0	1310	0	-74	0	-15	-0	1	0.02	0.09	0.07	
1K	0	1310	-0	-80	0	-17	-0	1	0.02	0.09	0.08	
1L	0	1310	0	-80	0	-17	-0	1	0.02	0.09	0.08	
1M	0	1418	-0	-74	0	-15	-0	1	0.02	0.09	0.07	
1N	0	1418	0	-74	0	-15	-0	1	0.02	0.09	0.07	
1O	0	1418	-0	-80	0	-17	-0	1	0.02	0.09	0.08	
1P	0	1418	0	-80	0	-17	-0	1	0.02	0.09	0.08	
2	0	2004	-0	-113	0	-24	-0	1	0.03	0.13	0.11	
1A	21	1207	-1	-69	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00	

1B	21	1207	1	-69	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1C	21	1207	-1	-85	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00
1D	21	1207	1	-85	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1E	21	1523	-1	-69	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00
1F	21	1523	1	-69	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1G	21	1523	-1	-85	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00
1H	21	1523	1	-85	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1I	21	1311	-0	-74	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00
1J	21	1311	0	-74	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00
1K	21	1311	-0	-80	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00
1L	21	1311	0	-80	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00
1M	21	1419	-0	-74	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00
1N	21	1419	0	-74	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00
1O	21	1419	-0	-80	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00
1P	21	1419	0	-80	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00
2	21	2005	-0	-113	0	0	-0	1	0.03	0.13	0.00
1A	42	1208	-1	-69	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07
1B	42	1208	1	-69	0	15	-0	1	0.02	0.08	0.07
1C	42	1208	-1	-85	0	18	0	1	0.02	0.08	0.09
1D	42	1208	1	-85	0	18	-0	1	0.02	0.08	0.09
1E	42	1524	-1	-69	0	15	0	1	0.02	0.10	0.07
1F	42	1524	1	-69	0	15	-0	1	0.02	0.10	0.07
1G	42	1524	-1	-85	0	18	0	1	0.02	0.10	0.09
1H	42	1524	1	-85	0	18	-0	1	0.02	0.10	0.09
1I	42	1312	-0	-74	0	16	0	1	0.02	0.09	0.08
1J	42	1312	0	-74	0	16	-0	1	0.02	0.09	0.08
1K	42	1312	-0	-80	0	17	0	1	0.02	0.09	0.08
1L	42	1312	0	-80	0	17	-0	1	0.02	0.09	0.08
1M	42	1420	-0	-74	0	16	0	1	0.02	0.09	0.08
1N	42	1420	0	-74	0	16	-0	1	0.02	0.09	0.08
1O	42	1420	-0	-80	0	17	0	1	0.02	0.09	0.08
1P	42	1420	0	-80	0	17	-0	1	0.02	0.09	0.08
2	42	2006	-0	-113	0	24	-0	1	0.03	0.13	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 123 NI 175 NF 174 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1489	-1	-73	0	-15	0	1	0.02	0.10	0.07	
1B	0	1489	1	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.10	0.07	
1C	0	1489	-1	-90	0	-19	0	1	0.02	0.10	0.09	
1D	0	1489	1	-90	0	-19	-0	1	0.02	0.10	0.09	
1E	0	1853	-1	-73	0	-15	0	1	0.02	0.12	0.07	
1F	0	1853	1	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.12	0.07	
1G	0	1853	-1	-90	0	-19	0	1	0.02	0.12	0.09	
1H	0	1853	1	-90	0	-19	-0	1	0.02	0.12	0.09	
1I	0	1610	-0	-79	0	-16	0	1	0.02	0.10	0.08	
1J	0	1610	0	-79	0	-16	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1K	0	1610	-0	-84	0	-18	0	1	0.02	0.10	0.08	
1L	0	1610	0	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1M	0	1732	-0	-79	0	-16	0	1	0.02	0.11	0.08	
1N	0	1732	0	-79	0	-16	-0	1	0.02	0.11	0.08	
1O	0	1732	-0	-84	0	-18	0	1	0.02	0.11	0.08	
1P	0	1732	0	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.11	0.08	
2	0	2455	0	-120	0	-25	-0	1	0.03	0.16	0.12	
1A	21	1490	-1	-73	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1B	21	1490	1	-73	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1C	21	1490	-1	-90	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1D	21	1490	1	-90	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1E	21	1854	-1	-73	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1F	21	1854	1	-73	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1G	21	1854	-1	-90	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1H	21	1854	1	-90	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1I	21	1611	-0	-79	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1J	21	1611	0	-79	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1K	21	1611	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1L	21	1611	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1M	21	1733	-0	-79	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00	
1N	21	1733	0	-79	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1O	21	1733	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00	
1P	21	1733	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00	
2	21	2456	0	-120	0	0	-0	1	0.03	0.16	0.00	
1A	42	1491	-1	-73	0	16	0	1	0.02	0.10	0.07	
1B	42	1491	1	-73	0	16	-0	1	0.02	0.10	0.07	
1C	42	1491	-1	-90	0	19	0	1	0.02	0.10	0.09	
1D	42	1491	1	-90	0	19	-0	1	0.02	0.10	0.09	
1E	42	1855	-1	-73	0	16	0	1	0.02	0.12	0.07	
1F	42	1855	1	-73	0	16	-0	1	0.02	0.12	0.07	
1G	42	1855	-1	-90	0	19	0	1	0.02	0.12	0.09	
1H	42	1855	1	-90	0	19	-0	1	0.02	0.12	0.09	

1I	42	1612	-0	-79	0	17	0	1	0.02	0.10	0.08
1J	42	1612	0	-79	0	17	-0	1	0.02	0.10	0.08
1K	42	1612	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.10	0.09
1L	42	1612	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.10	0.09
1M	42	1734	-0	-79	0	17	0	1	0.02	0.11	0.08
1N	42	1734	0	-79	0	17	-0	1	0.02	0.11	0.08
1O	42	1734	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.11	0.09
1P	42	1734	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.11	0.09
2	42	2458	0	-120	0	25	-0	1	0.03	0.16	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 124 NI 177 NF 176 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1778	-1	-77	0	-16	0	1	0.02	0.12	0.08	
1B	0	1778	1	-77	0	-16	-0	1	0.02	0.12	0.08	
1C	0	1778	-1	-93	0	-19	0	1	0.02	0.12	0.09	
1D	0	1778	1	-93	0	-19	-0	1	0.02	0.12	0.09	
1E	0	2174	-1	-77	0	-16	0	1	0.02	0.14	0.08	
1F	0	2174	1	-77	0	-16	-0	1	0.02	0.14	0.08	
1G	0	2174	-1	-93	0	-19	0	1	0.02	0.14	0.09	
1H	0	2174	1	-93	0	-19	-0	1	0.02	0.14	0.09	
1I	0	1911	-0	-82	0	-17	0	1	0.02	0.12	0.08	
1J	0	1911	0	-82	0	-17	-0	1	0.02	0.12	0.08	
1K	0	1911	-0	-88	0	-18	0	1	0.02	0.12	0.09	
1L	0	1911	0	-88	0	-18	-0	1	0.02	0.12	0.09	
1M	0	2041	-0	-82	0	-17	0	1	0.02	0.13	0.08	
1N	0	2041	0	-82	0	-17	-0	1	0.02	0.13	0.08	
1O	0	2041	-0	-88	0	-18	0	1	0.02	0.13	0.09	
1P	0	2041	0	-88	0	-18	-0	1	0.02	0.13	0.09	
2	0	2903	0	-125	0	-26	-0	1	0.03	0.19	0.13	
1A	21	1779	-1	-77	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1B	21	1779	1	-77	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1C	21	1779	-1	-93	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1D	21	1779	1	-93	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1E	21	2175	-1	-77	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00	
1F	21	2175	1	-77	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00	
1G	21	2175	-1	-93	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00	
1H	21	2175	1	-93	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00	
1I	21	1912	-0	-82	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1J	21	1912	0	-82	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1K	21	1912	-0	-88	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1L	21	1912	0	-88	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1M	21	2042	-0	-82	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00	
1N	21	2042	0	-82	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00	
1O	21	2042	-0	-88	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00	
1P	21	2042	0	-88	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00	
2	21	2904	0	-125	0	0	-0	1	0.03	0.19	0.00	
1A	42	1780	-1	-77	0	16	0	1	0.02	0.12	0.08	
1B	42	1780	1	-77	0	16	-0	1	0.02	0.12	0.08	
1C	42	1780	-1	-93	0	20	0	1	0.02	0.12	0.09	
1D	42	1780	1	-93	0	20	-0	1	0.02	0.12	0.09	
1E	42	2176	-1	-77	0	16	0	1	0.02	0.14	0.08	
1F	42	2176	1	-77	0	16	-0	1	0.02	0.14	0.08	
1G	42	2176	-1	-93	0	20	0	1	0.02	0.14	0.09	
1H	42	2176	1	-93	0	20	-0	1	0.02	0.14	0.09	
1I	42	1913	-0	-82	0	17	0	1	0.02	0.12	0.08	
1J	42	1913	0	-82	0	17	-0	1	0.02	0.12	0.08	
1K	42	1913	-0	-88	0	18	0	1	0.02	0.12	0.09	
1L	42	1913	0	-88	0	18	-0	1	0.02	0.12	0.09	
1M	42	2043	-0	-82	0	17	0	1	0.02	0.13	0.08	
1N	42	2043	0	-82	0	17	-0	1	0.02	0.13	0.08	
1O	42	2043	-0	-88	0	18	0	1	0.02	0.13	0.09	
1P	42	2043	0	-88	0	18	-0	1	0.02	0.13	0.09	
2	42	2906	0	-125	0	26	-0	1	0.03	0.19	0.13	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 125 NI 179 NF 178 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN		daN*m						
1A	0	2092	-0	-79	0	-16	0	1	0.02	0.14	0.08
1B	0	2092	0	-79	0	-16	-0	1	0.02	0.14	0.08
1C	0	2092	-0	-92	0	-19	0	1	0.02	0.14	0.09
1D	0	2092	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.14	0.09
1E	0	2508	-0	-79	0	-16	0	1	0.02	0.16	0.08
1F	0	2508	0	-79	0	-16	-0	1	0.02	0.16	0.08
1G	0	2508	-0	-92	0	-19	0	1	0.02	0.16	0.09
1H	0	2508	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.16	0.09
1I	0	2229	-0	-83	0	-17	0	1	0.02	0.14	0.08
1J	0	2229	0	-83	0	-17	-0	1	0.02	0.14	0.08
1K	0	2229	-0	-88	0	-18	0	1	0.02	0.14	0.09
1L	0	2229	0	-88	0	-18	-0	1	0.02	0.14	0.09
1M	0	2371	-0	-83	0	-17	0	1	0.02	0.15	0.08
1N	0	2371	0	-83	0	-17	-0	1	0.02	0.15	0.08
1O	0	2371	-0	-88	0	-18	0	1	0.02	0.15	0.09
1P	0	2371	0	-88	0	-18	-0	1	0.02	0.15	0.09
2	0	3379	-0	-126	0	-26	0	1	0.03	0.22	0.13
1A	21	2093	-0	-79	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00
1B	21	2093	0	-79	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00
1C	21	2093	-0	-92	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00
1D	21	2093	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00
1E	21	2509	-0	-79	0	0	0	1	0.02	0.16	0.00
1F	21	2509	0	-79	0	0	-0	1	0.02	0.16	0.00
1G	21	2509	-0	-92	0	0	0	1	0.02	0.16	0.00
1H	21	2509	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.16	0.00
1I	21	2230	-0	-83	0	0	0	1	0.02	0.15	0.00
1J	21	2230	0	-83	0	0	-0	1	0.02	0.15	0.00
1K	21	2230	-0	-88	0	0	0	1	0.02	0.15	0.00
1L	21	2230	0	-88	0	0	-0	1	0.02	0.15	0.00
1M	21	2372	-0	-83	0	0	0	1	0.02	0.15	0.00
1N	21	2372	0	-83	0	0	-0	1	0.02	0.15	0.00
1O	21	2372	-0	-88	0	0	0	1	0.02	0.15	0.00
1P	21	2372	0	-88	0	0	-0	1	0.02	0.15	0.00
2	21	3380	-0	-126	0	0	-0	1	0.03	0.22	0.00
1A	42	2094	-0	-79	0	17	0	1	0.02	0.14	0.08
1B	42	2094	0	-79	0	17	-0	1	0.02	0.14	0.08
1C	42	2094	-0	-92	0	19	0	1	0.02	0.14	0.09
1D	42	2094	0	-92	0	19	-0	1	0.02	0.14	0.09
1E	42	2510	-0	-79	0	17	0	1	0.02	0.16	0.08
1F	42	2510	0	-79	0	17	-0	1	0.02	0.16	0.08
1G	42	2510	-0	-92	0	19	0	1	0.02	0.16	0.09
1H	42	2510	0	-92	0	19	-0	1	0.02	0.16	0.09
1I	42	2231	-0	-83	0	18	0	1	0.02	0.15	0.08
1J	42	2231	0	-83	0	18	-0	1	0.02	0.15	0.08
1K	42	2231	-0	-88	0	19	0	1	0.02	0.15	0.09
1L	42	2231	0	-88	0	19	-0	1	0.02	0.15	0.09
1M	42	2373	-0	-83	0	18	0	1	0.02	0.15	0.08
1N	42	2373	0	-83	0	18	-0	1	0.02	0.15	0.08
1O	42	2373	-0	-88	0	19	0	1	0.02	0.15	0.09
1P	42	2373	0	-88	0	19	-0	1	0.02	0.15	0.09
2	42	3382	-0	-126	0	27	-0	1	0.03	0.22	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 126 NI 181 NF 180 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2305	-3	-84	0	-18	1	1	0.02	0.15	0.09	
1B	0	2305	2	-84	0	-18	-1	1	0.02	0.15	0.09	
1C	0	2305	-3	-96	0	-21	1	1	0.02	0.15	0.10	
1D	0	2305	2	-96	0	-21	-1	1	0.02	0.15	0.10	
1E	0	2717	-3	-84	0	-18	1	1	0.02	0.18	0.09	
1F	0	2717	2	-84	0	-18	-1	1	0.02	0.18	0.09	
1G	0	2717	-3	-96	0	-21	1	1	0.02	0.18	0.10	
1H	0	2717	2	-96	0	-21	-1	1	0.02	0.18	0.10	
1I	0	2434	-2	-87	0	-19	0	1	0.02	0.16	0.09	
1J	0	2434	0	-87	0	-19	-0	1	0.02	0.16	0.09	
1K	0	2434	-2	-93	0	-21	0	1	0.02	0.16	0.10	
1L	0	2434	0	-93	0	-21	-0	1	0.02	0.16	0.10	
1M	0	2588	-2	-87	0	-19	0	1	0.02	0.17	0.09	
1N	0	2588	0	-87	0	-19	-0	1	0.02	0.17	0.09	
1O	0	2588	-2	-93	0	-21	0	1	0.02	0.17	0.10	
1P	0	2588	0	-93	0	-21	-0	1	0.02	0.17	0.10	
2	0	3689	-1	-132	0	-29	0	1	0.03	0.24	0.14	
1A	21	2306	-3	-84	0	-1	0	1	0.02	0.15	0.00	
1B	21	2306	2	-84	0	-1	-0	1	0.02	0.15	0.00	
1C	21	2306	-3	-96	0	-1	0	1	0.02	0.15	0.00	
1D	21	2306	2	-96	0	-1	-0	1	0.02	0.15	0.00	

1E	21	2718	-3	-84	0	-1	0	1	0.02	0.18	0.00
1F	21	2718	2	-84	0	-1	-0	1	0.02	0.18	0.00
1G	21	2718	-3	-96	0	-1	0	1	0.02	0.18	0.00
1H	21	2718	2	-96	0	-1	-0	1	0.02	0.18	0.00
1I	21	2435	-2	-87	0	-1	0	1	0.02	0.16	0.00
1J	21	2435	0	-87	0	-1	-0	1	0.02	0.16	0.00
1K	21	2435	-2	-93	0	-1	0	1	0.02	0.16	0.00
1L	21	2435	0	-93	0	-1	-0	1	0.02	0.16	0.00
1M	21	2589	-2	-87	0	-1	0	1	0.02	0.17	0.00
1N	21	2589	0	-87	0	-1	-0	1	0.02	0.17	0.00
1O	21	2589	-2	-93	0	-1	0	1	0.02	0.17	0.00
1P	21	2589	0	-93	0	-1	-0	1	0.02	0.17	0.00
2	21	3690	-1	-132	0	-1	-0	1	0.03	0.24	0.01
1A	42	2307	-3	-84	0	17	-0	1	0.02	0.15	0.08
1B	42	2307	2	-84	0	17	0	1	0.02	0.15	0.08
1C	42	2307	-3	-96	0	19	-0	1	0.02	0.15	0.09
1D	42	2307	2	-96	0	19	0	1	0.02	0.15	0.09
1E	42	2719	-3	-84	0	17	-0	1	0.02	0.18	0.08
1F	42	2719	2	-84	0	17	0	1	0.02	0.18	0.08
1G	42	2719	-3	-96	0	19	-0	1	0.02	0.18	0.09
1H	42	2719	2	-96	0	19	0	1	0.02	0.18	0.09
1I	42	2436	-2	-87	0	18	-0	1	0.02	0.16	0.08
1J	42	2436	0	-87	0	18	0	1	0.02	0.16	0.08
1K	42	2436	-2	-93	0	19	-0	1	0.02	0.16	0.09
1L	42	2436	0	-93	0	19	0	1	0.02	0.16	0.09
1M	42	2590	-2	-87	0	18	-0	1	0.02	0.17	0.08
1N	42	2590	0	-87	0	18	0	1	0.02	0.17	0.08
1O	42	2590	-2	-93	0	19	-0	1	0.02	0.17	0.09
1P	42	2590	0	-93	0	19	0	1	0.02	0.17	0.09
2	42	3692	-1	-132	0	27	-0	1	0.03	0.24	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 127 NI 183 NF 182 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-533	-1	21	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1B	0	-533	1	21	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1C	0	-533	-1	18	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1D	0	-533	1	18	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1E	0	-417	-1	21	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1F	0	-417	1	21	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1G	0	-417	-1	18	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1H	0	-417	1	18	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1I	0	-501	-0	21	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1J	0	-501	0	21	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1K	0	-501	-0	19	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1L	0	-501	0	19	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1M	0	-449	-0	21	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1N	0	-449	0	21	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1O	0	-449	-0	19	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1P	0	-449	0	19	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
2	0	-699	0	29	0	6	0	1	0.01	0.05	0.03	
1A	21	-532	-1	21	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-532	1	21	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-532	-1	18	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	21	-532	1	18	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	21	-416	-1	21	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	21	-416	1	21	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	21	-416	-1	18	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	21	-416	1	18	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	21	-500	-0	21	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	21	-500	0	21	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	21	-500	-0	19	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	21	-500	0	19	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	21	-449	-0	21	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	21	-449	0	21	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	21	-449	-0	19	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	21	-449	0	19	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
2	21	-698	0	29	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1A	42	-532	-1	21	0	-5	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1B	42	-532	1	21	0	-5	0	1	0.00	0.03	0.02	
1C	42	-532	-1	18	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1D	42	-532	1	18	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1E	42	-415	-1	21	0	-5	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1F	42	-415	1	21	0	-5	0	1	0.00	0.03	0.02	
1G	42	-415	-1	18	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1H	42	-415	1	18	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1I	42	-499	-0	21	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1J	42	-499	0	21	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1K	42	-499	-0	19	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	

1L	42	-499	0	19	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
1M	42	-448	-0	21	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1N	42	-448	0	21	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
1O	42	-448	-0	19	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1P	42	-448	0	19	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
2	42	-697	0	29	0	-6	0	1	0.01	0.05	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-533	-5	-0	1	0.9703	0.9816	0.9830	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1B	-533	-5	0	1	0.9703	0.9816	0.9872	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1C	-533	-4	-0	1	0.9703	0.9816	0.9830	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1D	-533	-4	0	1	0.9703	0.9816	0.9872	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1E	-417	-5	-0	1	0.9703	0.9856	0.9868	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1F	-417	-5	0	1	0.9703	0.9856	0.9900	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1G	-417	-4	-0	1	0.9703	0.9856	0.9868	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1H	-417	-4	0	1	0.9703	0.9856	0.9900	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1I	-501	-4	0	1	0.9703	0.9827	0.9823	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1J	-501	-4	0	1	0.9703	0.9827	0.9905	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1K	-501	-4	0	1	0.9703	0.9827	0.9823	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1L	-501	-4	0	1	0.9703	0.9827	0.9905	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1M	-449	-4	0	1	0.9703	0.9845	0.9841	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1N	-449	-4	0	1	0.9703	0.9845	0.9915	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1O	-449	-4	0	1	0.9703	0.9845	0.9841	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1P	-449	-4	0	1	0.9703	0.9845	0.9915	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
2	-699	-6	0	1	0.9703	0.9759	1.0135	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 128 NI 185 NF 184 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-172	-1	30	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1B	0	-172	1	30	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1C	0	-172	-1	24	0	5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1D	0	-172	1	24	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1E	0	-124	-1	30	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	-124	1	30	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1G	0	-124	-1	24	0	5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1H	0	-124	1	24	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1I	0	-163	-0	28	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1J	0	-163	0	28	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1K	0	-163	-0	25	0	5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1L	0	-163	0	25	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1M	0	-133	-0	28	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1N	0	-133	0	28	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1O	0	-133	-0	25	0	5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1P	0	-133	0	25	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
2	0	-218	0	39	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1A	21	-171	-1	30	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1B	21	-171	1	30	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1C	21	-171	-1	24	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1D	21	-171	1	24	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1E	21	-123	-1	30	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1F	21	-123	1	30	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1G	21	-123	-1	24	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1H	21	-123	1	24	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1I	21	-162	-0	28	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1J	21	-162	0	28	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1K	21	-162	-0	25	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1L	21	-162	0	25	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1M	21	-132	-0	28	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1N	21	-132	0	28	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1O	21	-132	-0	25	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1P	21	-132	0	25	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
2	21	-217	0	39	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	-170	-1	30	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1B	42	-170	1	30	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1C	42	-170	-1	24	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1D	42	-170	1	24	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1E	42	-122	-1	30	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1F	42	-122	1	30	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1G	42	-122	-1	24	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1H	42	-122	1	24	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1I	42	-161	-0	28	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1J	42	-161	0	28	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1K	42	-161	-0	25	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1L	42	-161	0	25	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1M	42	-131	-0	28	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1N	42	-131	0	28	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1O	42	-131	-0	25	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1P	42	-131	0	25	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
2	42	-216	0	39	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-172	-6	-0	1	0.9703	0.9941	0.9959	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-172	-6	0	1	0.9703	0.9941	0.9971	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-172	-5	-0	1	0.9703	0.9941	0.9959	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-172	-5	0	1	0.9703	0.9941	0.9971	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1E	-124	-6	-0	1	0.9703	0.9958	0.9970	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1F	-124	-6	0	1	0.9703	0.9958	0.9979	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1G	-124	-5	-0	1	0.9703	0.9958	0.9970	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1H	-124	-5	0	1	0.9703	0.9958	0.9979	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1I	-163	-6	-0	1	0.9703	0.9944	0.9951	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1J	-163	-6	0	1	0.9703	0.9944	0.9979	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1K	-163	-6	-0	1	0.9703	0.9944	0.9951	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1L	-163	-6	0	1	0.9703	0.9944	0.9979	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1M	-133	-6	-0	1	0.9703	0.9955	0.9960	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1N	-133	-6	0	1	0.9703	0.9955	0.9983	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1O	-133	-6	-0	1	0.9703	0.9955	0.9960	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1P	-133	-6	0	1	0.9703	0.9955	0.9983	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
2	-218	-9	0	1	0.9703	0.9926	1.0040	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 129 NI 187 NF 186 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	120	-1	45	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1B	0	120	1	45	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1C	0	120	-1	36	0	7	0	1	0.01	0.01	0.04	
1D	0	120	1	36	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1E	0	176	-1	45	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1F	0	176	1	45	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1G	0	176	-1	36	0	7	0	1	0.01	0.01	0.04	
1H	0	176	1	36	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1I	0	132	-0	43	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	132	0	43	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	132	-0	39	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1L	0	132	0	39	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1M	0	164	-0	43	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1N	0	164	0	43	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	164	-0	39	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1P	0	164	0	39	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
2	0	216	0	60	0	12	0	1	0.01	0.01	0.06	
1A	21	120	-1	45	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1B	21	120	1	45	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1C	21	120	-1	36	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1D	21	120	1	36	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1E	21	177	-1	45	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1F	21	177	1	45	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1G	21	177	-1	36	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1H	21	177	1	36	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1I	21	133	-0	43	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1J	21	133	0	43	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1K	21	133	-0	39	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1L	21	133	0	39	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1M	21	165	-0	43	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1N	21	165	0	43	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1O	21	165	-0	39	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1P	21	165	0	39	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
2	21	218	0	60	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	121	-1	45	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
1B	42	121	1	45	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1C	42	121	-1	36	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1D	42	121	1	36	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1E	42	178	-1	45	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
1F	42	178	1	45	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1G	42	178	-1	36	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1H	42	178	1	36	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1I	42	134	-0	43	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1J	42	134	0	43	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1K	42	134	-0	39	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1L	42	134	0	39	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1M	42	166	-0	43	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1N	42	166	0	43	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1O	42	166	-0	39	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1P	42	166	0	39	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04	
2	42	219	0	60	0	-13	0	1	0.01	0.01	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 130 NI 189 NF 188 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	392	-1	58	0	12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1B	0	392	1	58	0	12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1C	0	392	-1	47	0	10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1D	0	392	1	47	0	10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1E	0	509	-1	58	0	12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1F	0	509	1	58	0	12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1G	0	509	-1	47	0	10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1H	0	509	1	47	0	10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1I	0	425	-0	54	0	11	0	1	0.01	0.03	0.05	
1J	0	425	0	54	0	11	0	1	0.01	0.03	0.05	
1K	0	425	-0	50	0	10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1L	0	425	0	50	0	10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1M	0	475	-0	54	0	11	0	1	0.01	0.03	0.05	
1N	0	475	0	54	0	11	0	1	0.01	0.03	0.05	
1O	0	475	-0	50	0	10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1P	0	475	0	50	0	10	0	1	0.01	0.03	0.05	
2	0	661	-0	76	0	16	0	1	0.02	0.04	0.08	
1A	21	393	-1	58	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1B	21	393	1	58	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1C	21	393	-1	47	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1D	21	393	1	47	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1E	21	510	-1	58	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1F	21	510	1	58	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1G	21	510	-1	47	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1H	21	510	1	47	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1I	21	426	-0	54	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1J	21	426	0	54	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1K	21	426	-0	50	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1L	21	426	0	50	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1M	21	476	-0	54	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1N	21	476	0	54	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1O	21	476	-0	50	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1P	21	476	0	50	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
2	21	662	-0	76	0	-0	0	1	0.02	0.04	0.00	
1A	42	394	-1	58	0	-12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1B	42	394	1	58	0	-12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1C	42	394	-1	47	0	-10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1D	42	394	1	47	0	-10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1E	42	511	-1	58	0	-12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1F	42	511	1	58	0	-12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1G	42	511	-1	47	0	-10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1H	42	511	1	47	0	-10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1I	42	427	-0	54	0	-12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1J	42	427	0	54	0	-12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1K	42	427	-0	50	0	-11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1L	42	427	0	50	0	-11	0	1	0.01	0.03	0.05	
1M	42	477	-0	54	0	-12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1N	42	477	0	54	0	-12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1O	42	477	-0	50	0	-11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1P	42	477	0	50	0	-11	0	1	0.01	0.03	0.05	
2	42	664	-0	76	0	-16	0	1	0.02	0.04	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 131 NI 191 NF 190 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	661	-1	69	0	14	0	1	0.02	0.04	0.07	
1B	0	661	0	69	0	14	0	1	0.02	0.04	0.07	
1C	0	661	-1	56	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06	
1D	0	661	0	56	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06	
1E	0	832	-1	69	0	14	0	1	0.02	0.05	0.07	
1F	0	832	0	69	0	14	0	1	0.02	0.05	0.07	
1G	0	832	-1	56	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06	
1H	0	832	0	56	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06	
1I	0	714	-1	65	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1J	0	714	0	65	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1K	0	714	-1	60	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1L	0	714	0	60	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1M	0	779	-1	65	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1N	0	779	0	65	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1O	0	779	-1	60	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1P	0	779	0	60	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	

2	0	1096	-0	92	0	19	0	1	0.02	0.07	0.09
1A	21	662	-1	69	0	-0	0	1	0.02	0.04	0.00
1B	21	662	0	69	0	-0	-0	1	0.02	0.04	0.00
1C	21	662	-1	56	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1D	21	662	0	56	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1E	21	833	-1	69	0	-0	0	1	0.02	0.05	0.00
1F	21	833	0	69	0	-0	-0	1	0.02	0.05	0.00
1G	21	833	-1	56	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1H	21	833	0	56	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1I	21	715	-1	65	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1J	21	715	0	65	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1K	21	715	-1	60	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1L	21	715	0	60	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1M	21	780	-1	65	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1N	21	780	0	65	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1O	21	780	-1	60	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1P	21	780	0	60	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
2	21	1097	-0	92	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00
1A	42	663	-1	69	0	-15	0	1	0.02	0.04	0.07
1B	42	663	0	69	0	-15	-0	1	0.02	0.04	0.07
1C	42	663	-1	56	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06
1D	42	663	0	56	0	-12	-0	1	0.01	0.04	0.06
1E	42	834	-1	69	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07
1F	42	834	0	69	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07
1G	42	834	-1	56	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06
1H	42	834	0	56	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06
1I	42	716	-1	65	0	-14	0	1	0.01	0.05	0.07
1J	42	716	0	65	0	-14	-0	1	0.01	0.05	0.07
1K	42	716	-1	60	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06
1L	42	716	0	60	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06
1M	42	781	-1	65	0	-14	0	1	0.01	0.05	0.07
1N	42	781	0	65	0	-14	-0	1	0.01	0.05	0.07
1O	42	781	-1	60	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06
1P	42	781	0	60	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06
2	42	1098	-0	92	0	-20	-0	1	0.02	0.07	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 132 NI 193 NF 192 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	982	-2	73	0	15	0	1	0.02	0.06	0.07	
1B	0	982	-1	73	0	15	0	1	0.02	0.06	0.07	
1C	0	982	-2	61	0	12	0	1	0.01	0.06	0.06	
1D	0	982	-1	61	0	12	0	1	0.01	0.06	0.06	
1E	0	1206	-2	73	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1F	0	1206	-1	73	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1G	0	1206	-2	61	0	12	0	1	0.01	0.08	0.06	
1H	0	1206	-1	61	0	12	0	1	0.01	0.08	0.06	
1I	0	1050	-2	69	0	14	0	1	0.02	0.07	0.07	
1J	0	1050	-1	69	0	14	0	1	0.02	0.07	0.07	
1K	0	1050	-2	65	0	13	0	1	0.01	0.07	0.06	
1L	0	1050	-1	65	0	13	0	1	0.01	0.07	0.06	
1M	0	1138	-2	69	0	14	0	1	0.02	0.07	0.07	
1N	0	1138	-1	69	0	14	0	1	0.02	0.07	0.07	
1O	0	1138	-2	65	0	13	0	1	0.01	0.07	0.06	
1P	0	1138	-1	65	0	13	0	1	0.01	0.07	0.06	
2	0	1607	-2	98	0	20	0	1	0.02	0.10	0.10	
1A	21	983	-2	73	0	-0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1B	21	983	-1	73	0	-0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
1C	21	983	-2	61	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1D	21	983	-1	61	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1E	21	1207	-2	73	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1F	21	1207	-1	73	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1G	21	1207	-2	61	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1H	21	1207	-1	61	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1I	21	1051	-2	69	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1J	21	1051	-1	69	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1K	21	1051	-2	65	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1L	21	1051	-1	65	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1M	21	1139	-2	69	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1N	21	1139	-1	69	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1O	21	1139	-2	65	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1P	21	1139	-1	65	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
2	21	1608	-2	98	0	-1	0	1	0.02	0.10	0.00	
1A	42	984	-2	73	0	-16	0	1	0.02	0.06	0.08	
1B	42	984	-1	73	0	-16	-1	1	0.02	0.06	0.08	
1C	42	984	-2	61	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1D	42	984	-1	61	0	-13	-1	1	0.01	0.06	0.06	
1E	42	1208	-2	73	0	-16	0	1	0.02	0.08	0.08	

1F	42	1208	-1	73	0	-16	-1	1	0.02	0.08	0.08
1G	42	1208	-2	61	0	-13	0	1	0.01	0.08	0.06
1H	42	1208	-1	61	0	-13	-1	1	0.01	0.08	0.06
1I	42	1052	-2	69	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1J	42	1052	-1	69	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1K	42	1052	-2	65	0	-14	-0	1	0.01	0.07	0.07
1L	42	1052	-1	65	0	-14	-0	1	0.01	0.07	0.07
1M	42	1140	-2	69	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1N	42	1140	-1	69	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1O	42	1140	-2	65	0	-14	-0	1	0.01	0.07	0.07
1P	42	1140	-1	65	0	-14	-0	1	0.01	0.07	0.07
2	42	1610	-2	98	0	-21	-0	1	0.02	0.10	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 133 NI 195 NF 194 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1004	-5	100	0	23	2	1	0.02	0.07	0.11	
1B	0	1004	-1	100	0	23	-1	1	0.02	0.07	0.11	
1C	0	1004	-5	84	0	19	2	1	0.02	0.07	0.09	
1D	0	1004	-1	84	0	19	-1	1	0.02	0.07	0.09	
1E	0	1218	-5	100	0	23	2	1	0.02	0.08	0.11	
1F	0	1218	-1	100	0	23	-1	1	0.02	0.08	0.11	
1G	0	1218	-5	84	0	19	2	1	0.02	0.08	0.09	
1H	0	1218	-1	84	0	19	-1	1	0.02	0.08	0.09	
1I	0	1063	-4	96	0	22	1	1	0.02	0.07	0.11	
1J	0	1063	-1	96	0	22	-0	1	0.02	0.07	0.11	
1K	0	1063	-4	88	0	20	1	1	0.02	0.07	0.10	
1L	0	1063	-1	88	0	20	-0	1	0.02	0.07	0.10	
1M	0	1159	-4	96	0	22	1	1	0.02	0.08	0.11	
1N	0	1159	-1	96	0	22	-0	1	0.02	0.08	0.11	
1O	0	1159	-4	88	0	20	1	1	0.02	0.08	0.10	
1P	0	1159	-1	88	0	20	-0	1	0.02	0.08	0.10	
2	0	1631	-4	135	0	31	1	1	0.03	0.11	0.15	
1A	21	1005	-5	100	0	2	1	1	0.02	0.07	0.01	
1B	21	1005	-1	100	0	2	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1C	21	1005	-5	84	0	2	1	1	0.02	0.07	0.01	
1D	21	1005	-1	84	0	2	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1E	21	1219	-5	100	0	2	1	1	0.02	0.08	0.01	
1F	21	1219	-1	100	0	2	-1	1	0.02	0.08	0.01	
1G	21	1219	-5	84	0	2	1	1	0.02	0.08	0.01	
1H	21	1219	-1	84	0	2	-1	1	0.02	0.08	0.01	
1I	21	1064	-4	96	0	2	0	1	0.02	0.07	0.01	
1J	21	1064	-1	96	0	2	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1K	21	1064	-4	88	0	2	0	1	0.02	0.07	0.01	
1L	21	1064	-1	88	0	2	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1M	21	1160	-4	96	0	2	0	1	0.02	0.08	0.01	
1N	21	1160	-1	96	0	2	-1	1	0.02	0.08	0.01	
1O	21	1160	-4	88	0	2	0	1	0.02	0.08	0.01	
1P	21	1160	-1	88	0	2	-1	1	0.02	0.08	0.01	
2	21	1632	-4	135	0	3	-0	1	0.03	0.11	0.01	
1A	42	1006	-5	100	0	-19	-0	1	0.02	0.07	0.09	
1B	42	1006	-1	100	0	-19	-1	1	0.02	0.07	0.09	
1C	42	1006	-5	84	0	-16	-0	1	0.02	0.07	0.08	
1D	42	1006	-1	84	0	-16	-1	1	0.02	0.07	0.08	
1E	42	1220	-5	100	0	-19	-0	1	0.02	0.08	0.09	
1F	42	1220	-1	100	0	-19	-1	1	0.02	0.08	0.09	
1G	42	1220	-5	84	0	-16	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1H	42	1220	-1	84	0	-16	-1	1	0.02	0.08	0.08	
1I	42	1065	-4	96	0	-18	-0	1	0.02	0.07	0.09	
1J	42	1065	-1	96	0	-18	-1	1	0.02	0.07	0.09	
1K	42	1065	-4	88	0	-17	-0	1	0.02	0.07	0.08	
1L	42	1065	-1	88	0	-17	-1	1	0.02	0.07	0.08	
1M	42	1161	-4	96	0	-18	-0	1	0.02	0.08	0.09	
1N	42	1161	-1	96	0	-18	-1	1	0.02	0.08	0.09	
1O	42	1161	-4	88	0	-17	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1P	42	1161	-1	88	0	-17	-1	1	0.02	0.08	0.08	
2	42	1634	-4	135	0	-26	-1	1	0.03	0.11	0.12	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 134 NI 197 NF 196 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-69	-1	-23	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-69	1	-23	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-69	-1	-29	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-69	1	-29	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	-57	-1	-23	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	-57	1	-23	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-57	-1	-29	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	-57	1	-29	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	-65	-0	-25	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	-65	0	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1K	0	-65	-0	-27	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-65	0	-27	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	-61	-0	-25	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	-61	0	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1O	0	-61	-0	-27	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1P	0	-61	0	-27	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	-93	0	-38	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1A	21	-68	-1	-23	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	21	-68	1	-23	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1C	21	-68	-1	-29	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	21	-68	1	-29	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1E	21	-56	-1	-23	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1F	21	-56	1	-23	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1G	21	-56	-1	-29	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1H	21	-56	1	-29	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1I	21	-64	-0	-25	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1J	21	-64	0	-25	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1K	21	-64	-0	-27	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1L	21	-64	0	-27	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1M	21	-60	-0	-25	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1N	21	-60	0	-25	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1O	21	-60	-0	-27	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1P	21	-60	0	-27	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
2	21	-92	0	-38	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	-67	-1	-23	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1B	42	-67	1	-23	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1C	42	-67	-1	-29	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1D	42	-67	1	-29	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1E	42	-55	-1	-23	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1F	42	-55	1	-23	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1G	42	-55	-1	-29	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1H	42	-55	1	-29	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1I	42	-63	-0	-25	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1J	42	-63	0	-25	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03	
1K	42	-63	-0	-27	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1L	42	-63	0	-27	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1M	42	-59	-0	-25	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1N	42	-59	0	-25	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03	
1O	42	-59	-0	-27	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1P	42	-59	0	-27	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
2	42	-91	0	-38	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-69	5	-0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-69	5	0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-69	6	-0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-69	6	0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1E	-57	5	-0	1	0.9703	0.9980	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1F	-57	5	0	1	0.9703	0.9980	0.9983	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1G	-57	6	-0	1	0.9703	0.9980	0.9983	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1H	-57	6	0	1	0.9703	0.9980	0.9983	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-65	5	-0	1	0.9703	0.9978	0.9980	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1J	-65	5	0	1	0.9703	0.9978	0.9980	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1K	-65	6	-0	1	0.9703	0.9978	0.9980	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1L	-65	6	0	1	0.9703	0.9978	0.9980	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1M	-61	5	-0	1	0.9703	0.9979	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1N	-61	5	0	1	0.9703	0.9979	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1O	-61	6	-0	1	0.9703	0.9979	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1P	-61	6	0	1	0.9703	0.9979	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
2	-93	8	0	1	0.9703	0.9968	1.0064	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 135 NI 10 NF 198 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-147	-24	-26	0	-13	7	1	0.01	0.01	0.06	
1B	0	-147	29	-26	0	-13	-8	1	0.01	0.01	0.06	

1C	0	-147	-24	-70	0	-27	7	1	0.02	0.01	0.13
1D	0	-147	29	-70	0	-27	-8	1	0.02	0.01	0.13
1E	0	-135	-24	-26	0	-13	7	1	0.01	0.01	0.06
1F	0	-135	29	-26	0	-13	-8	1	0.01	0.01	0.06
1G	0	-135	-24	-70	0	-27	7	1	0.02	0.01	0.13
1H	0	-135	29	-70	0	-27	-8	1	0.02	0.01	0.13
1I	0	-146	-15	-31	0	-15	5	1	0.01	0.01	0.07
1J	0	-146	20	-31	0	-15	-6	1	0.01	0.01	0.07
1K	0	-146	-15	-65	0	-25	5	1	0.01	0.01	0.12
1L	0	-146	20	-65	0	-25	-6	1	0.01	0.01	0.12
1M	0	-136	-15	-31	0	-15	5	1	0.01	0.01	0.07
1N	0	-136	20	-31	0	-15	-6	1	0.01	0.01	0.07
1O	0	-136	-15	-65	0	-25	5	1	0.01	0.01	0.12
1P	0	-136	20	-65	0	-25	-6	1	0.01	0.01	0.12
2	0	-207	4	-70	0	-29	-1	1	0.02	0.01	0.14
1A	21	-146	-24	-26	0	-8	2	1	0.01	0.01	0.04
1B	21	-146	29	-26	0	-8	-2	1	0.01	0.01	0.04
1C	21	-146	-24	-70	0	-12	2	1	0.02	0.01	0.06
1D	21	-146	29	-70	0	-12	-2	1	0.02	0.01	0.06
1E	21	-134	-24	-26	0	-8	2	1	0.01	0.01	0.04
1F	21	-134	29	-26	0	-8	-2	1	0.01	0.01	0.04
1G	21	-134	-24	-70	0	-12	2	1	0.02	0.01	0.06
1H	21	-134	29	-70	0	-12	-2	1	0.02	0.01	0.06
1I	21	-145	-15	-31	0	-8	1	1	0.01	0.01	0.04
1J	21	-145	20	-31	0	-8	-2	1	0.01	0.01	0.04
1K	21	-145	-15	-65	0	-11	1	1	0.01	0.01	0.05
1L	21	-145	20	-65	0	-11	-2	1	0.01	0.01	0.05
1M	21	-135	-15	-31	0	-8	1	1	0.01	0.01	0.04
1N	21	-135	20	-31	0	-8	-2	1	0.01	0.01	0.04
1O	21	-135	-15	-65	0	-11	1	1	0.01	0.01	0.05
1P	21	-135	20	-65	0	-11	-2	1	0.01	0.01	0.05
2	21	-206	4	-70	0	-14	-0	1	0.02	0.01	0.07
1A	42	-145	-24	-26	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01
1B	42	-145	29	-26	0	-2	4	1	0.01	0.01	0.02
1C	42	-145	-24	-70	0	3	-3	1	0.02	0.01	0.01
1D	42	-145	29	-70	0	3	4	1	0.02	0.01	0.02
1E	42	-133	-24	-26	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01
1F	42	-133	29	-26	0	-2	4	1	0.01	0.01	0.02
1G	42	-133	-24	-70	0	3	-3	1	0.02	0.01	0.01
1H	42	-133	29	-70	0	3	4	1	0.02	0.01	0.02
1I	42	-144	-15	-31	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.01
1J	42	-144	20	-31	0	-2	3	1	0.01	0.01	0.01
1K	42	-144	-15	-65	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.01
1L	42	-144	20	-65	0	2	3	1	0.01	0.01	0.01
1M	42	-134	-15	-31	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.01
1N	42	-134	20	-31	0	-2	3	1	0.01	0.01	0.01
1O	42	-134	-15	-65	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.01
1P	42	-134	20	-65	0	2	3	1	0.01	0.01	0.01
2	42	-205	4	-70	0	0	1	1	0.02	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-147	-13	7	1	0.9703	0.9998	0.9974	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1B	-147	-13	-8	1	0.9703	0.9998	0.9971	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1C	-147	-27	7	1	0.9703	0.9985	0.9974	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1D	-147	-27	-8	1	0.9703	0.9985	0.9971	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'zx'= 28
1E	-135	-13	7	1	0.9703	0.9998	0.9976	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1F	-135	-13	-8	1	0.9703	0.9998	0.9973	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1G	-135	-27	7	1	0.9703	0.9986	0.9976	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1H	-135	-27	-8	1	0.9703	0.9986	0.9973	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'zx'= 28
1I	-146	-15	5	1	0.9703	0.9996	0.9975	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1J	-146	-15	-6	1	0.9703	0.9996	0.9970	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1K	-146	-25	5	1	0.9703	0.9986	0.9975	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1L	-146	-25	-6	1	0.9703	0.9986	0.9970	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1M	-136	-15	5	1	0.9703	0.9996	0.9977	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 28
1N	-136	-15	-6	1	0.9703	0.9996	0.9973	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1O	-136	-25	5	1	0.9703	0.9987	0.9977	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1P	-136	-25	-6	1	0.9703	0.9987	0.9973	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
2	-207	-29	-1	1	0.9703	0.9985	0.9934	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 136 NI 13 NF 180 Lungh. 65.7 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0348 0.0348 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-4716	-12	3	0	1	1	1	0.00	0.31	0.01	
1B	0	-4716	3	3	0	1	-6	1	0.00	0.31	0.03	
1C	0	-4716	-12	-2	0	-1	1	1	0.00	0.31	0.00	
1D	0	-4716	3	-2	0	-1	-6	1	0.00	0.31	0.03	
1E	0	-4088	-12	3	0	1	1	1	0.00	0.27	0.01	
1F	0	-4088	3	3	0	1	-6	1	0.00	0.27	0.03	
1G	0	-4088	-12	-2	0	-1	1	1	0.00	0.27	0.00	

1H	0	-4088	3	-2	0	-1	-6	1	0.00	0.27	0.03
1I	0	-4523	-10	2	0	1	0	1	0.00	0.29	0.00
1J	0	-4523	1	2	0	1	-5	1	0.00	0.29	0.03
1K	0	-4523	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.29	0.00
1L	0	-4523	1	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.29	0.03
1M	0	-4281	-10	2	0	1	0	1	0.00	0.28	0.00
1N	0	-4281	1	2	0	1	-5	1	0.00	0.28	0.03
1O	0	-4281	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.28	0.00
1P	0	-4281	1	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.28	0.03
2	0	-6469	-7	1	0	0	-4	1	0.00	0.42	0.03
1A	33	-4715	-13	3	0	0	-3	1	0.00	0.31	0.02
1B	33	-4715	2	3	0	0	-5	1	0.00	0.31	0.03
1C	33	-4715	-13	-2	0	0	-3	1	0.00	0.31	0.02
1D	33	-4715	2	-2	0	0	-5	1	0.00	0.31	0.03
1E	33	-4087	-13	3	0	0	-3	1	0.00	0.27	0.02
1F	33	-4087	2	3	0	0	-5	1	0.00	0.27	0.03
1G	33	-4087	-13	-2	0	0	-3	1	0.00	0.27	0.02
1H	33	-4087	2	-2	0	0	-5	1	0.00	0.27	0.03
1I	33	-4522	-12	2	0	0	-4	1	0.00	0.29	0.02
1J	33	-4522	0	2	0	0	-5	1	0.00	0.29	0.03
1K	33	-4522	-12	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.29	0.02
1L	33	-4522	0	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.29	0.03
1M	33	-4280	-12	2	0	0	-4	1	0.00	0.28	0.02
1N	33	-4280	0	2	0	0	-5	1	0.00	0.28	0.03
1O	33	-4280	-12	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.28	0.02
1P	33	-4280	0	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.28	0.03
2	33	-6468	-8	1	0	0	-6	1	0.00	0.42	0.04
1A	66	-4714	-14	3	0	-1	-8	1	0.00	0.31	0.04
1B	66	-4714	1	3	0	-1	-5	1	0.00	0.31	0.03
1C	66	-4714	-14	-2	0	1	-8	1	0.00	0.31	0.04
1D	66	-4714	1	-2	0	1	-5	1	0.00	0.31	0.03
1E	66	-4086	-14	3	0	-1	-8	1	0.00	0.27	0.04
1F	66	-4086	1	3	0	-1	-5	1	0.00	0.27	0.02
1G	66	-4086	-14	-2	0	1	-8	1	0.00	0.27	0.04
1H	66	-4086	1	-2	0	1	-5	1	0.00	0.27	0.02
1I	66	-4521	-13	2	0	-0	-8	1	0.00	0.29	0.04
1J	66	-4521	-1	2	0	-0	-5	1	0.00	0.29	0.03
1K	66	-4521	-13	-0	0	0	-8	1	0.00	0.29	0.04
1L	66	-4521	-1	-0	0	0	-5	1	0.00	0.29	0.03
1M	66	-4279	-13	2	0	-0	-8	1	0.00	0.28	0.04
1N	66	-4279	-1	2	0	-0	-5	1	0.00	0.28	0.03
1O	66	-4279	-13	-0	0	0	-8	1	0.00	0.28	0.04
1P	66	-4279	-1	-0	0	0	-5	1	0.00	0.28	0.03
2	66	-6467	-10	1	0	-0	-9	1	0.00	0.42	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-4716	1	-8	1	0.9191	0.7950	0.9724	--	--	0.33	--	0.38	Snell. 'zx'= 44
1B	-4716	1	-6	1	0.9191	0.7950	1.1681	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 44
1C	-4716	1	-8	1	0.9191	0.8063	0.9724	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 44
1D	-4716	1	-6	1	0.9191	0.8063	1.1681	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 44
1E	-4088	1	-8	1	0.9191	0.8223	0.9761	--	--	0.29	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
1F	-4088	1	-6	1	0.9191	0.8223	1.1457	--	--	0.29	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
1G	-4088	1	-8	1	0.9191	0.8321	0.9761	--	--	0.29	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
1H	-4088	1	-6	1	0.9191	0.8321	1.1457	--	--	0.29	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
1I	-4523	1	-8	1	0.9191	0.8777	0.9947	--	--	0.32	--	0.36	Snell. 'zx'= 44
1J	-4523	1	-5	1	0.9191	0.8777	1.2021	--	--	0.32	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1K	-4523	-0	-8	1	0.9191	0.8856	0.9947	--	--	0.32	--	0.36	Snell. 'zx'= 44
1L	-4523	-0	-5	1	0.9191	0.8856	1.2021	--	--	0.32	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1M	-4281	1	-8	1	0.9191	0.8842	0.9950	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1N	-4281	1	-5	1	0.9191	0.8842	1.1914	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1O	-4281	-0	-8	1	0.9191	0.8917	0.9950	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1P	-4281	-0	-5	1	0.9191	0.8917	1.1914	--	--	0.30	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
2	-6469	0	-9	1	0.9191	0.8195	1.1174	--	--	0.46	--	0.51	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 137 NI 181 NF 178 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-4398	-26	1	0	0	8	1	0.01	0.29	0.04	
1B	0	-4398	-22	1	0	0	6	1	0.00	0.29	0.03	
1C	0	-4398	-26	-0	0	-0	8	1	0.01	0.29	0.04	
1D	0	-4398	-22	-0	0	-0	6	1	0.00	0.29	0.03	
1E	0	-3748	-26	1	0	0	8	1	0.01	0.24	0.04	
1F	0	-3748	-22	1	0	0	6	1	0.00	0.24	0.03	
1G	0	-3748	-26	-0	0	-0	8	1	0.01	0.24	0.04	
1H	0	-3748	-22	-0	0	-0	6	1	0.00	0.24	0.03	
1I	0	-4187	-25	0	0	0	7	1	0.01	0.27	0.04	
1J	0	-4187	-23	0	0	0	6	1	0.01	0.27	0.03	
1K	0	-4187	-25	-0	0	-0	7	1	0.01	0.27	0.04	
1L	0	-4187	-23	-0	0	-0	6	1	0.01	0.27	0.03	

1M	0	-3959	-25	0	0	0	7	1	0.01	0.26	0.04
1N	0	-3959	-23	0	0	0	6	1	0.01	0.26	0.03
1O	0	-3959	-25	-0	0	-0	7	1	0.01	0.26	0.04
1P	0	-3959	-23	-0	0	-0	6	1	0.01	0.26	0.03
2	0	-5986	-36	0	0	0	10	1	0.01	0.39	0.06
1A	33	-4397	-28	1	0	0	-1	1	0.01	0.29	0.01
1B	33	-4397	-23	1	0	0	-1	1	0.01	0.29	0.01
1C	33	-4397	-28	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.29	0.01
1D	33	-4397	-23	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.29	0.01
1E	33	-3747	-28	1	0	0	-1	1	0.01	0.24	0.01
1F	33	-3747	-23	1	0	0	-1	1	0.01	0.24	0.01
1G	33	-3747	-28	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.24	0.01
1H	33	-3747	-23	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.24	0.01
1I	33	-4186	-26	0	0	0	-1	1	0.01	0.27	0.01
1J	33	-4186	-24	0	0	0	-1	1	0.01	0.27	0.01
1K	33	-4186	-26	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.27	0.01
1L	33	-4186	-24	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.27	0.01
1M	33	-3958	-26	0	0	0	-1	1	0.01	0.26	0.01
1N	33	-3958	-24	0	0	0	-1	1	0.01	0.26	0.01
1O	33	-3958	-26	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.26	0.01
1P	33	-3958	-24	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.26	0.01
2	33	-5984	-37	0	0	0	-2	1	0.01	0.39	0.01
1A	65	-4396	-29	1	0	1	-10	1	0.01	0.29	0.06
1B	65	-4396	-24	1	0	1	-9	1	0.01	0.29	0.05
1C	65	-4396	-29	-0	0	-1	-10	1	0.01	0.29	0.06
1D	65	-4396	-24	-0	0	-1	-9	1	0.01	0.29	0.05
1E	65	-3746	-29	1	0	1	-10	1	0.01	0.24	0.05
1F	65	-3746	-24	1	0	1	-9	1	0.01	0.24	0.04
1G	65	-3746	-29	-0	0	-1	-10	1	0.01	0.24	0.05
1H	65	-3746	-24	-0	0	-1	-9	1	0.01	0.24	0.04
1I	65	-4185	-28	0	0	0	-10	1	0.01	0.27	0.05
1J	65	-4185	-25	0	0	0	-9	1	0.01	0.27	0.05
1K	65	-4185	-28	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.27	0.05
1L	65	-4185	-25	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.27	0.05
1M	65	-3957	-28	0	0	0	-10	1	0.01	0.26	0.05
1N	65	-3957	-25	0	0	0	-9	1	0.01	0.26	0.05
1O	65	-3957	-28	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.26	0.05
1P	65	-3957	-25	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.26	0.05
2	65	-5983	-38	0	0	0	-14	1	0.01	0.39	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-4398	1	-10	1	0.9200	1.1463	0.8373	--	--	0.31	--	0.36	Snell. 'zx'= 44
1B	-4398	1	-9	1	0.9200	1.1463	0.8423	--	--	0.31	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1C	-4398	-1	-10	1	0.9200	1.1139	0.8373	--	--	0.31	--	0.36	Snell. 'zx'= 44
1D	-4398	-1	-9	1	0.9200	1.1139	0.8423	--	--	0.31	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1E	-3748	1	-10	1	0.9200	1.1247	0.8614	--	--	0.26	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1F	-3748	1	-9	1	0.9200	1.1247	0.8656	--	--	0.26	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1G	-3748	-1	-10	1	0.9200	1.0971	0.8614	--	--	0.26	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1H	-3748	-1	-9	1	0.9200	1.0971	0.8656	--	--	0.26	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1I	-4187	0	-10	1	0.9200	1.1353	0.8434	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1J	-4187	0	-9	1	0.9200	1.1353	0.8515	--	--	0.30	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
1K	-4187	-0	-10	1	0.9200	1.1882	0.8434	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1L	-4187	-0	-9	1	0.9200	1.1882	0.8515	--	--	0.30	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
1M	-3959	0	-10	1	0.9200	1.1280	0.8519	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1N	-3959	0	-9	1	0.9200	1.1280	0.8596	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1O	-3959	-0	-10	1	0.9200	1.1780	0.8519	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1P	-3959	-0	-9	1	0.9200	1.1780	0.8596	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
2	-5986	0	-14	1	0.9200	0.9928	0.7791	--	--	0.42	--	0.48	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 138 NI 179 NF 176 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3893	-19	0	0	0	6	1	0.00	0.25	0.03	
1B	0	-3893	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.25	0.02	
1C	0	-3893	-19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.25	0.03	
1D	0	-3893	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.25	0.02	
1E	0	-3249	-19	0	0	0	6	1	0.00	0.21	0.03	
1F	0	-3249	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1G	0	-3249	-19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.21	0.03	
1H	0	-3249	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1I	0	-3678	-18	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.03	
1J	0	-3678	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.02	
1K	0	-3678	-18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.03	
1L	0	-3678	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.02	
1M	0	-3464	-18	0	0	0	5	1	0.00	0.23	0.03	
1N	0	-3464	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.23	0.02	
1O	0	-3464	-18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.23	0.03	
1P	0	-3464	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.23	0.02	
2	0	-5248	-26	-0	0	0	7	1	0.01	0.34	0.04	

1A	33	-3892	-20	0	0	0	-1	1	0.00	0.25	0.00
1B	33	-3892	-17	0	0	0	-1	1	0.00	0.25	0.00
1C	33	-3892	-20	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.25	0.00
1D	33	-3892	-17	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.25	0.00
1E	33	-3248	-20	0	0	0	-1	1	0.00	0.21	0.00
1F	33	-3248	-17	0	0	0	-1	1	0.00	0.21	0.00
1G	33	-3248	-20	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.21	0.00
1H	33	-3248	-17	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.21	0.00
1I	33	-3677	-19	0	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1J	33	-3677	-18	0	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1K	33	-3677	-19	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1L	33	-3677	-18	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.00
1M	33	-3463	-19	0	0	0	-1	1	0.00	0.23	0.00
1N	33	-3463	-18	0	0	0	-1	1	0.00	0.23	0.00
1O	33	-3463	-19	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.23	0.00
1P	33	-3463	-18	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.23	0.00
2	33	-5246	-27	-0	0	0	-1	1	0.01	0.34	0.01
1A	65	-3891	-21	0	0	0	-8	1	0.00	0.25	0.04
1B	65	-3891	-18	0	0	0	-6	1	0.00	0.25	0.03
1C	65	-3891	-21	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.25	0.04
1D	65	-3891	-18	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.25	0.03
1E	65	-3247	-21	0	0	0	-8	1	0.00	0.21	0.04
1F	65	-3247	-18	0	0	0	-6	1	0.00	0.21	0.03
1G	65	-3247	-21	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.21	0.04
1H	65	-3247	-18	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.21	0.03
1I	65	-3676	-20	0	0	0	-7	1	0.00	0.24	0.04
1J	65	-3676	-19	0	0	0	-7	1	0.00	0.24	0.03
1K	65	-3676	-20	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.24	0.04
1L	65	-3676	-19	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.24	0.03
1M	65	-3462	-20	0	0	0	-7	1	0.00	0.23	0.03
1N	65	-3462	-19	0	0	0	-7	1	0.00	0.23	0.03
1O	65	-3462	-20	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.23	0.03
1P	65	-3462	-19	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.23	0.03
2	65	-5245	-29	-0	0	0	-10	1	0.01	0.34	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3893	0	-8	1	0.9200	1.1547	0.8599	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1B	-3893	0	-6	1	0.9200	1.1547	0.8579	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1C	-3893	-0	-8	1	0.9200	1.1423	0.8599	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1D	-3893	-0	-6	1	0.9200	1.1423	0.8579	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1E	-3249	0	-8	1	0.9200	1.1290	0.8831	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1F	-3249	0	-6	1	0.9200	1.1290	0.8815	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1G	-3249	-0	-8	1	0.9200	1.1188	0.8831	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1H	-3249	-0	-6	1	0.9200	1.1188	0.8815	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1I	-3678	0	-7	1	0.9200	1.1381	0.8664	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1J	-3678	0	-7	1	0.9200	1.1381	0.8672	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1K	-3678	-0	-7	1	0.9200	1.1065	0.8664	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1L	-3678	-0	-7	1	0.9200	1.1065	0.8672	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1M	-3464	0	-7	1	0.9200	1.1300	0.8742	--	--	0.24	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1N	-3464	0	-7	1	0.9200	1.1300	0.8750	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1O	-3464	-0	-7	1	0.9200	1.1002	0.8742	--	--	0.24	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1P	-3464	-0	-7	1	0.9200	1.1002	0.8750	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
2	-5248	0	-10	1	0.9200	1.1495	0.8069	--	--	0.37	--	0.41	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 139 NI 177 NF 174 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3401	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.03	
1B	0	-3401	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1C	0	-3401	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.03	
1D	0	-3401	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1E	0	-2783	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.03	
1F	0	-2783	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1G	0	-2783	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.03	
1H	0	-2783	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1I	0	-3195	-15	0	0	0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1J	0	-3195	-14	0	0	0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1K	0	-3195	-15	-0	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1L	0	-3195	-14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1M	0	-2989	-15	0	0	0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1N	0	-2989	-14	0	0	0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1O	0	-2989	-15	-0	0	-0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1P	0	-2989	-14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.19	0.02	
2	0	-4544	-22	-0	0	0	7	1	0.00	0.30	0.04	
1A	33	-3400	-17	0	0	0	-0	1	0.00	0.22	0.00	
1B	33	-3400	-14	0	0	0	0	1	0.00	0.22	0.00	
1C	33	-3400	-17	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.22	0.00	
1D	33	-3400	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.22	0.00	

1E	33	-2782	-17	0	0	0	-0	1	0.00	0.18	0.00
1F	33	-2782	-14	0	0	0	0	1	0.00	0.18	0.00
1G	33	-2782	-17	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.18	0.00
1H	33	-2782	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.18	0.00
1I	33	-3194	-16	0	0	0	-0	1	0.00	0.21	0.00
1J	33	-3194	-15	0	0	0	-0	1	0.00	0.21	0.00
1K	33	-3194	-16	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.21	0.00
1L	33	-3194	-15	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.21	0.00
1M	33	-2988	-16	0	0	0	-0	1	0.00	0.19	0.00
1N	33	-2988	-15	0	0	0	-0	1	0.00	0.19	0.00
1O	33	-2988	-16	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.19	0.00
1P	33	-2988	-15	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.19	0.00
2	33	-4543	-23	-0	0	0	-0	1	0.01	0.30	0.00
1A	65	-3399	-18	0	0	0	-6	1	0.00	0.22	0.03
1B	65	-3399	-15	0	0	0	-5	1	0.00	0.22	0.02
1C	65	-3399	-18	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.22	0.03
1D	65	-3399	-15	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.22	0.02
1E	65	-2781	-18	0	0	0	-6	1	0.00	0.18	0.03
1F	65	-2781	-15	0	0	0	-5	1	0.00	0.18	0.02
1G	65	-2781	-18	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.18	0.03
1H	65	-2781	-15	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.18	0.02
1I	65	-3193	-17	0	0	0	-6	1	0.00	0.21	0.03
1J	65	-3193	-16	0	0	0	-5	1	0.00	0.21	0.02
1K	65	-3193	-17	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.21	0.03
1L	65	-3193	-16	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.21	0.02
1M	65	-2987	-17	0	0	0	-6	1	0.00	0.19	0.03
1N	65	-2987	-16	0	0	0	-5	1	0.00	0.19	0.02
1O	65	-2987	-17	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.19	0.03
1P	65	-2987	-16	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.19	0.02
2	65	-4542	-25	-0	0	0	-8	1	0.01	0.30	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3401	0	-6	1	0.9200	1.1135	0.8491	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1B	-3401	0	-5	1	0.9200	1.1135	0.8465	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1C	-3401	-0	-6	1	0.9200	1.1010	0.8491	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1D	-3401	-0	-5	1	0.9200	1.1010	0.8465	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1E	-2783	0	-6	1	0.9200	1.0929	0.8765	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1F	-2783	0	-5	1	0.9200	1.0929	0.8744	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1G	-2783	-0	-6	1	0.9200	1.0826	0.8765	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1H	-2783	-0	-5	1	0.9200	1.0826	0.8744	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1I	-3195	0	-6	1	0.9200	1.1147	0.8576	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1J	-3195	0	-5	1	0.9200	1.1147	0.8567	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1K	-3195	-0	-6	1	0.9200	1.0841	0.8576	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1L	-3195	-0	-5	1	0.9200	1.0841	0.8567	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1M	-2989	0	-6	1	0.9200	1.1073	0.8668	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1N	-2989	0	-5	1	0.9200	1.1073	0.8659	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1O	-2989	-0	-6	1	0.9200	1.0787	0.8668	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1P	-2989	-0	-5	1	0.9200	1.0787	0.8659	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
2	-4544	0	-8	1	0.9200	1.1575	0.7931	--	--	0.32	--	0.35	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 140 NI 175 NF 172 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2896	-13	0	0	0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1B	0	-2896	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1C	0	-2896	-13	-0	0	-0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1D	0	-2896	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1E	0	-2328	-13	0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1F	0	-2328	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1G	0	-2328	-13	-0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1H	0	-2328	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1I	0	-2707	-12	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1J	0	-2707	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1K	0	-2707	-12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1L	0	-2707	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1M	0	-2517	-12	0	0	0	5	1	0.00	0.16	0.02	
1N	0	-2517	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.16	0.02	
1O	0	-2517	-12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.16	0.02	
1P	0	-2517	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.16	0.02	
2	0	-3838	-17	-0	0	0	6	1	0.00	0.25	0.03	
1A	33	-2895	-14	0	0	0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1B	33	-2895	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1C	33	-2895	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1D	33	-2895	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1E	33	-2327	-14	0	0	0	0	1	0.00	0.15	0.00	
1F	33	-2327	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.15	0.00	
1G	33	-2327	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.15	0.00	
1H	33	-2327	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.15	0.00	
1I	33	-2706	-13	0	0	0	0	1	0.00	0.18	0.00	

1J	33	-2706	-12	0	0	0	0	1	0.00	0.18	0.00
1K	33	-2706	-13	-0	0	-0	0	1	0.00	0.18	0.00
1L	33	-2706	-12	-0	0	-0	0	1	0.00	0.18	0.00
1M	33	-2516	-13	0	0	0	0	1	0.00	0.16	0.00
1N	33	-2516	-12	0	0	0	0	1	0.00	0.16	0.00
1O	33	-2516	-13	-0	0	-0	0	1	0.00	0.16	0.00
1P	33	-2516	-12	-0	0	-0	0	1	0.00	0.16	0.00
2	33	-3837	-18	-0	0	0	1	1	0.00	0.25	0.00
1A	65	-2894	-15	0	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.02
1B	65	-2894	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.02
1C	65	-2894	-15	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.02
1D	65	-2894	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.02
1E	65	-2326	-15	0	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1F	65	-2326	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.02
1G	65	-2326	-15	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1H	65	-2326	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.02
1I	65	-2705	-14	0	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1J	65	-2705	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1K	65	-2705	-14	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1L	65	-2705	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1M	65	-2515	-14	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1N	65	-2515	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1O	65	-2515	-14	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1P	65	-2515	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02
2	65	-3836	-20	-0	0	0	-6	1	0.00	0.25	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2896	0	5	1	0.9200	1.0852	0.8771	--	--	0.20	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1B	-2896	0	4	1	0.9200	1.0852	0.8820	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1C	-2896	-0	5	1	0.9200	1.0728	0.8771	--	--	0.20	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1D	-2896	-0	4	1	0.9200	1.0728	0.8820	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1E	-2328	0	5	1	0.9200	1.0685	0.9012	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1F	-2328	0	4	1	0.9200	1.0685	0.9051	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1G	-2328	-0	5	1	0.9200	1.0586	0.9012	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1H	-2328	-0	4	1	0.9200	1.0586	0.9051	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1I	-2707	0	5	1	0.9200	1.0895	0.8862	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1J	-2707	0	4	1	0.9200	1.0895	0.8883	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1K	-2707	-0	5	1	0.9200	1.0603	0.8862	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1L	-2707	-0	4	1	0.9200	1.0603	0.8883	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1M	-2517	0	5	1	0.9200	1.0832	0.8941	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1N	-2517	0	4	1	0.9200	1.0832	0.8961	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1O	-2517	-0	5	1	0.9200	1.0561	0.8941	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1P	-2517	-0	4	1	0.9200	1.0561	0.8961	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
2	-3838	0	6	1	0.9200	1.1507	0.8384	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 141 NI 173 NF 170 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2377	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1B	0	-2377	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.15	0.02	
1C	0	-2377	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1D	0	-2377	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.15	0.02	
1E	0	-1883	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1F	0	-1883	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1G	0	-1883	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1H	0	-1883	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1I	0	-2215	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1J	0	-2215	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1K	0	-2215	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1L	0	-2215	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1M	0	-2045	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1N	0	-2045	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1O	0	-2045	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1P	0	-2045	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.13	0.02	
2	0	-3131	-12	-0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.03	
1A	33	-2376	-11	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1B	33	-2376	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1C	33	-2376	-11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1D	33	-2376	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1E	33	-1883	-11	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1F	33	-1883	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1G	33	-1883	-11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1H	33	-1883	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1I	33	-2214	-10	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1J	33	-2214	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1K	33	-2214	-10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1L	33	-2214	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1M	33	-2045	-10	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1N	33	-2045	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.00	

1O	33	-2045	-10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.00
1P	33	-2045	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.00
2	33	-3130	-14	-0	0	0	1	1	0.00	0.20	0.01
1A	65	-2376	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.01
1B	65	-2376	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1C	65	-2376	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.01
1D	65	-2376	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1E	65	-1882	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01
1F	65	-1882	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1G	65	-1882	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01
1H	65	-1882	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1I	65	-2214	-11	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1J	65	-2214	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1K	65	-2214	-11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1L	65	-2214	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1M	65	-2044	-11	0	0	0	-2	1	0.00	0.13	0.01
1N	65	-2044	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.13	0.01
1O	65	-2044	-11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01
1P	65	-2044	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01
2	65	-3128	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2377	0	4	1	0.9200	1.0600	0.9312	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1B	-2377	0	3	1	0.9200	1.0600	0.9357	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1C	-2377	-0	4	1	0.9200	1.0458	0.9312	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1D	-2377	-0	3	1	0.9200	1.0458	0.9357	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1E	-1883	0	4	1	0.9200	1.0476	0.9455	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1F	-1883	0	3	1	0.9200	1.0476	0.9491	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1G	-1883	-0	4	1	0.9200	1.0363	0.9455	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1H	-1883	-0	3	1	0.9200	1.0363	0.9491	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1I	-2215	0	4	1	0.9200	1.0673	0.9367	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1J	-2215	0	4	1	0.9200	1.0673	0.9389	--	--	0.16	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1K	-2215	-0	4	1	0.9200	1.0344	0.9367	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1L	-2215	-0	4	1	0.9200	1.0344	0.9389	--	--	0.16	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1M	-2045	0	4	1	0.9200	1.0622	0.9416	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1N	-2045	0	4	1	0.9200	1.0622	0.9435	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1O	-2045	-0	4	1	0.9200	1.0318	0.9416	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1P	-2045	-0	4	1	0.9200	1.0318	0.9435	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
2	-3131	0	6	1	0.9200	1.1241	0.9104	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 142 NI 171 NF 168 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1874	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1B	0	-1874	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1C	0	-1874	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1D	0	-1874	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1E	0	-1470	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1F	0	-1470	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.02	
1G	0	-1470	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1H	0	-1470	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.02	
1I	0	-1744	-7	0	0	0	4	1	0.00	0.11	0.02	
1J	0	-1744	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1K	0	-1744	-7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.11	0.02	
1L	0	-1744	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1M	0	-1600	-7	0	0	0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1N	0	-1600	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.02	
1O	0	-1600	-7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1P	0	-1600	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.02	
2	0	-2458	-10	-0	0	0	5	1	0.00	0.16	0.02	
1A	33	-1873	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1B	33	-1873	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1C	33	-1873	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1D	33	-1873	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1E	33	-1469	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1F	33	-1469	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1G	33	-1469	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1H	33	-1469	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1I	33	-1743	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1J	33	-1743	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1K	33	-1743	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1L	33	-1743	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1M	33	-1599	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1N	33	-1599	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1O	33	-1599	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1P	33	-1599	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
2	33	-2456	-12	-0	0	0	2	1	0.00	0.16	0.01	
1A	65	-1872	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01	

1B	65	-1872	-8	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.01
1C	65	-1872	-10	-0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1D	65	-1872	-8	-0	0	-1	1	0.00	0.12	0.01
1E	65	-1468	-10	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1F	65	-1468	-8	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.01
1G	65	-1468	-10	-0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1H	65	-1468	-8	-0	0	-1	1	0.00	0.10	0.01
1I	65	-1742	-9	0	0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1J	65	-1742	-9	0	0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1K	65	-1742	-9	-0	0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1L	65	-1742	-9	-0	0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1M	65	-1598	-9	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1N	65	-1598	-9	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1O	65	-1598	-9	-0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1P	65	-1598	-9	-0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
2	65	-2455	-13	-0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1874	0	4	1	0.9200	1.0396	0.9580	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1B	-1874	0	3	1	0.9200	1.0396	0.9607	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1C	-1874	-0	4	1	0.9200	1.0210	0.9580	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1D	-1874	-0	3	1	0.9200	1.0210	0.9607	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1E	-1470	0	4	1	0.9200	1.0311	0.9670	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1F	-1470	0	3	1	0.9200	1.0311	0.9691	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1G	-1470	-0	4	1	0.9200	1.0165	0.9670	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1H	-1470	-0	3	1	0.9200	1.0165	0.9691	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1I	-1744	0	4	1	0.9200	1.0520	0.9613	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1J	-1744	0	3	1	0.9200	1.0520	0.9628	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1K	-1744	-0	4	1	0.9200	1.0105	0.9613	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1L	-1744	-0	3	1	0.9200	1.0105	0.9628	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1M	-1600	0	4	1	0.9200	1.0477	0.9645	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1N	-1600	0	3	1	0.9200	1.0477	0.9659	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1O	-1600	-0	4	1	0.9200	1.0096	0.9645	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1P	-1600	-0	3	1	0.9200	1.0096	0.9659	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
2	-2458	0	5	1	0.9200	1.0882	0.9450	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 143 NI 10 NF 194 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2443	34	3	0	1	-15	1	0.01	0.16	0.07	
1B	0	-2443	54	3	0	1	-24	1	0.01	0.16	0.12	
1C	0	-2443	34	-9	0	-5	-15	1	0.01	0.16	0.07	
1D	0	-2443	54	-9	0	-5	-24	1	0.01	0.16	0.12	
1E	0	-2081	34	3	0	1	-15	1	0.01	0.14	0.07	
1F	0	-2081	54	3	0	1	-24	1	0.01	0.14	0.12	
1G	0	-2081	34	-9	0	-5	-15	1	0.01	0.14	0.07	
1H	0	-2081	54	-9	0	-5	-24	1	0.01	0.14	0.12	
1I	0	-2341	37	1	0	-0	-16	1	0.01	0.15	0.08	
1J	0	-2341	52	1	0	-0	-23	1	0.01	0.15	0.11	
1K	0	-2341	37	-7	0	-4	-16	1	0.01	0.15	0.08	
1L	0	-2341	52	-7	0	-4	-23	1	0.01	0.15	0.11	
1M	0	-2183	37	1	0	-0	-16	1	0.01	0.14	0.08	
1N	0	-2183	52	1	0	-0	-23	1	0.01	0.14	0.11	
1O	0	-2183	37	-7	0	-4	-16	1	0.01	0.14	0.08	
1P	0	-2183	52	-7	0	-4	-23	1	0.01	0.14	0.11	
2	0	-3324	65	-4	0	-3	-29	1	0.01	0.22	0.14	
1A	33	-2442	33	3	0	-0	-4	1	0.01	0.16	0.02	
1B	33	-2442	53	3	0	-0	-7	1	0.01	0.16	0.03	
1C	33	-2442	33	-9	0	-2	-4	1	0.01	0.16	0.02	
1D	33	-2442	53	-9	0	-2	-7	1	0.01	0.16	0.03	
1E	33	-2080	33	3	0	-0	-4	1	0.01	0.14	0.02	
1F	33	-2080	53	3	0	-0	-7	1	0.01	0.14	0.03	
1G	33	-2080	33	-9	0	-2	-4	1	0.01	0.14	0.02	
1H	33	-2080	53	-9	0	-2	-7	1	0.01	0.14	0.03	
1I	33	-2340	35	1	0	-1	-5	1	0.01	0.15	0.02	
1J	33	-2340	51	1	0	-1	-7	1	0.01	0.15	0.03	
1K	33	-2340	35	-7	0	-1	-5	1	0.01	0.15	0.02	
1L	33	-2340	51	-7	0	-1	-7	1	0.01	0.15	0.03	
1M	33	-2182	35	1	0	-1	-5	1	0.01	0.14	0.02	
1N	33	-2182	51	1	0	-1	-7	1	0.01	0.14	0.03	
1O	33	-2182	35	-7	0	-1	-5	1	0.01	0.14	0.02	
1P	33	-2182	51	-7	0	-1	-7	1	0.01	0.14	0.03	
2	33	-3323	63	-4	0	-1	-8	1	0.01	0.22	0.04	
1A	65	-2441	32	3	0	-1	6	1	0.01	0.16	0.03	
1B	65	-2441	52	3	0	-1	10	1	0.01	0.16	0.05	
1C	65	-2441	32	-9	0	1	6	1	0.01	0.16	0.03	
1D	65	-2441	52	-9	0	1	10	1	0.01	0.16	0.05	
1E	65	-2079	32	3	0	-1	6	1	0.01	0.14	0.03	
1F	65	-2079	52	3	0	-1	10	1	0.01	0.14	0.05	

1G	65	-2079	32	-9	0	1	6	1	0.01	0.14	0.03
1H	65	-2079	52	-9	0	1	10	1	0.01	0.14	0.05
1I	65	-2339	34	1	0	-1	7	1	0.01	0.15	0.03
1J	65	-2339	50	1	0	-1	10	1	0.01	0.15	0.05
1K	65	-2339	34	-7	0	1	7	1	0.01	0.15	0.03
1L	65	-2339	50	-7	0	1	10	1	0.01	0.15	0.05
1M	65	-2181	34	1	0	-1	7	1	0.01	0.14	0.03
1N	65	-2181	50	1	0	-1	10	1	0.01	0.14	0.05
1O	65	-2181	34	-7	0	1	7	1	0.01	0.14	0.03
1P	65	-2181	50	-7	0	1	10	1	0.01	0.14	0.05
2	65	-3322	62	-4	0	0	12	1	0.01	0.22	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2443	-1	-15	1	0.9200	0.9305	0.9470	--	--	0.17	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1B	-2443	-1	-24	1	0.9200	0.9305	0.9450	--	--	0.17	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1C	-2443	-5	-15	1	0.9200	0.9578	0.9470	--	--	0.17	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1D	-2443	-5	-24	1	0.9200	0.9578	0.9450	--	--	0.17	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1E	-2081	-1	-15	1	0.9200	0.9407	0.9548	--	--	0.15	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1F	-2081	-1	-24	1	0.9200	0.9407	0.9531	--	--	0.15	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1G	-2081	-5	-15	1	0.9200	0.9640	0.9548	--	--	0.15	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1H	-2081	-5	-24	1	0.9200	0.9640	0.9531	--	--	0.15	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1I	-2341	-1	-16	1	0.9200	1.0115	0.9490	--	--	0.17	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1J	-2341	-1	-23	1	0.9200	1.0115	0.9473	--	--	0.17	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1K	-2341	-4	-16	1	0.9200	0.9660	0.9490	--	--	0.17	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1L	-2341	-4	-23	1	0.9200	0.9660	0.9473	--	--	0.17	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1M	-2183	-1	-16	1	0.9200	1.0107	0.9524	--	--	0.15	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1N	-2183	-1	-23	1	0.9200	1.0107	0.9509	--	--	0.15	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1O	-2183	-4	-16	1	0.9200	0.9683	0.9524	--	--	0.15	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1P	-2183	-4	-23	1	0.9200	0.9683	0.9509	--	--	0.15	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
2	-3324	-3	-29	1	0.9200	0.9913	0.9255	--	--	0.23	--	0.38	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 144 NI 195 NF 192 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2381	-19	-0	0	-0	9	1	0.00	0.15	0.04	
1B	0	-2381	-15	-0	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.03	
1C	0	-2381	-19	-2	0	-1	9	1	0.00	0.15	0.04	
1D	0	-2381	-15	-2	0	-1	7	1	0.00	0.15	0.03	
1E	0	-1983	-19	-0	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.04	
1F	0	-1983	-15	-0	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.03	
1G	0	-1983	-19	-2	0	-1	9	1	0.00	0.13	0.04	
1H	0	-1983	-15	-2	0	-1	7	1	0.00	0.13	0.03	
1I	0	-2259	-18	-1	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.04	
1J	0	-2259	-15	-1	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.03	
1K	0	-2259	-18	-2	0	-1	8	1	0.00	0.15	0.04	
1L	0	-2259	-15	-2	0	-1	7	1	0.00	0.15	0.03	
1M	0	-2105	-18	-1	0	-0	8	1	0.00	0.14	0.04	
1N	0	-2105	-15	-1	0	-0	7	1	0.00	0.14	0.03	
1O	0	-2105	-18	-2	0	-1	8	1	0.00	0.14	0.04	
1P	0	-2105	-15	-2	0	-1	7	1	0.00	0.14	0.03	
2	0	-3206	-25	-2	0	-1	11	1	0.01	0.21	0.05	
1A	33	-2380	-20	-0	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1B	33	-2380	-16	-0	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1C	33	-2380	-20	-2	0	-1	2	1	0.00	0.15	0.01	
1D	33	-2380	-16	-2	0	-1	2	1	0.00	0.15	0.01	
1E	33	-1982	-20	-0	0	0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1F	33	-1982	-16	-0	0	0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1G	33	-1982	-20	-2	0	-1	2	1	0.00	0.13	0.01	
1H	33	-1982	-16	-2	0	-1	2	1	0.00	0.13	0.01	
1I	33	-2258	-19	-1	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1J	33	-2258	-17	-1	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1K	33	-2258	-19	-2	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1L	33	-2258	-17	-2	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1M	33	-2104	-19	-1	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1N	33	-2104	-17	-1	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1O	33	-2104	-19	-2	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1P	33	-2104	-17	-2	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
2	33	-3204	-26	-2	0	-0	3	1	0.01	0.21	0.01	
1A	65	-2379	-21	-0	0	1	-5	1	0.00	0.15	0.02	
1B	65	-2379	-17	-0	0	1	-4	1	0.00	0.15	0.02	
1C	65	-2379	-21	-2	0	-0	-5	1	0.00	0.15	0.02	
1D	65	-2379	-17	-2	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02	
1E	65	-1981	-21	-0	0	1	-5	1	0.00	0.13	0.02	
1F	65	-1981	-17	-0	0	1	-4	1	0.00	0.13	0.02	
1G	65	-1981	-21	-2	0	-0	-5	1	0.00	0.13	0.02	
1H	65	-1981	-17	-2	0	-0	-4	1	0.00	0.13	0.02	
1I	65	-2257	-21	-1	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02	
1J	65	-2257	-18	-1	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02	
1K	65	-2257	-21	-2	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02	

1L	65	-2257	-18	-2	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1M	65	-2103	-21	-1	0	0	-4	1	0.00	0.14	0.02
1N	65	-2103	-18	-1	0	0	-4	1	0.00	0.14	0.02
1O	65	-2103	-21	-2	0	0	-4	1	0.00	0.14	0.02
1P	65	-2103	-18	-2	0	0	-4	1	0.00	0.14	0.02
2	65	-3203	-28	-2	0	0	-6	1	0.01	0.21	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2381	1	9	1	0.9200	0.9784	0.9355	--	--	0.17	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1B	-2381	1	7	1	0.9200	0.9784	0.9369	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1C	-2381	-1	9	1	0.9200	1.0111	0.9355	--	--	0.17	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1D	-2381	-1	7	1	0.9200	1.0111	0.9369	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1E	-1983	1	9	1	0.9200	0.9820	0.9463	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1F	-1983	1	7	1	0.9200	0.9820	0.9475	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1G	-1983	-1	9	1	0.9200	1.0092	0.9463	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1H	-1983	-1	7	1	0.9200	1.0092	0.9475	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1I	-2259	0	8	1	0.9200	0.9026	0.9391	--	--	0.16	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1J	-2259	0	7	1	0.9200	0.9026	0.9398	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1K	-2259	-1	8	1	0.9200	0.9908	0.9391	--	--	0.16	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1L	-2259	-1	7	1	0.9200	0.9908	0.9398	--	--	0.16	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1M	-2105	0	8	1	0.9200	0.9092	0.9432	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1N	-2105	0	7	1	0.9200	0.9092	0.9439	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1O	-2105	-1	8	1	0.9200	0.9914	0.9432	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1P	-2105	-1	7	1	0.9200	0.9914	0.9439	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
2	-3206	-1	11	1	0.9200	0.9451	0.9131	--	--	0.23	--	0.28	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 145 NI 193 NF 190 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1807	-5	-0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1B	0	-1807	-4	-0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1C	0	-1807	-5	-1	0	-1	3	1	0.00	0.12	0.01	
1D	0	-1807	-4	-1	0	-1	2	1	0.00	0.12	0.01	
1E	0	-1473	-5	-0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1F	0	-1473	-4	-0	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1G	0	-1473	-5	-1	0	-1	3	1	0.00	0.10	0.01	
1H	0	-1473	-4	-1	0	-1	2	1	0.00	0.10	0.01	
1I	0	-1701	-4	-0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1J	0	-1701	-4	-0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1K	0	-1701	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1L	0	-1701	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1M	0	-1579	-4	-0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1N	0	-1579	-4	-0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1O	0	-1579	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1P	0	-1579	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
2	0	-2410	-6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.16	0.02	
1A	33	-1806	-6	-0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1B	33	-1806	-5	-0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1C	33	-1806	-6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1D	33	-1806	-5	-1	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1E	33	-1472	-6	-0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1F	33	-1472	-5	-0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1G	33	-1472	-6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1H	33	-1472	-5	-1	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1I	33	-1700	-6	-0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1J	33	-1700	-5	-0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1K	33	-1700	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1L	33	-1700	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1M	33	-1578	-6	-0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1N	33	-1578	-5	-0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1O	33	-1578	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1P	33	-1578	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
2	33	-2408	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.16	0.01	
1A	65	-1805	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00	
1B	65	-1805	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00	
1C	65	-1805	-7	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00	
1D	65	-1805	-6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00	
1E	65	-1471	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1F	65	-1471	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1G	65	-1471	-7	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1H	65	-1471	-6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1I	65	-1699	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.00	
1J	65	-1699	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.00	
1K	65	-1699	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.00	
1L	65	-1699	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.00	
1M	65	-1577	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1N	65	-1577	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1O	65	-1577	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1P	65	-1577	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.00	

2	65	-2407	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.16	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1807	0	3	1	0.9200	1.0701	0.9761	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1B	-1807	0	2	1	0.9200	1.0701	0.9792	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1C	-1807	-1	3	1	0.9200	1.0277	0.9761	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1D	-1807	-1	2	1	0.9200	1.0277	0.9792	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1E	-1473	0	3	1	0.9200	1.0571	0.9805	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1F	-1473	0	2	1	0.9200	1.0571	0.9830	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1G	-1473	-1	3	1	0.9200	1.0226	0.9805	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1H	-1473	-1	2	1	0.9200	1.0226	0.9830	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1I	-1701	0	3	1	0.9200	1.0303	0.9781	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1J	-1701	0	3	1	0.9200	1.0303	0.9795	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1K	-1701	-0	3	1	0.9200	1.0052	0.9781	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1L	-1701	-0	3	1	0.9200	1.0052	0.9795	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1M	-1579	0	3	1	0.9200	1.0281	0.9797	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1N	-1579	0	3	1	0.9200	1.0281	0.9810	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1O	-1579	-0	3	1	0.9200	1.0049	0.9797	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1P	-1579	-0	3	1	0.9200	1.0049	0.9810	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
2	-2410	-0	4	1	0.9200	0.8975	0.9681	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 146 NI 191 NF 188 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1313	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1B	0	-1313	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1C	0	-1313	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1D	0	-1313	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1E	0	-1043	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1F	0	-1043	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1G	0	-1043	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1H	0	-1043	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1I	0	-1230	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1J	0	-1230	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-1230	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1L	0	-1230	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	-1126	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1N	0	-1126	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1O	0	-1126	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1P	0	-1126	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
2	0	-1732	-4	-0	0	0	4	1	0.00	0.11	0.02	
1A	33	-1312	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1B	33	-1312	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1C	33	-1312	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1D	33	-1312	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1E	33	-1043	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1F	33	-1043	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1G	33	-1043	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1H	33	-1043	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1I	33	-1230	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1J	33	-1230	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1K	33	-1230	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1L	33	-1230	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1M	33	-1125	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1N	33	-1125	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1O	33	-1125	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1P	33	-1125	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
2	33	-1730	-6	-0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1A	65	-1312	-6	0	0	0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1B	65	-1312	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1C	65	-1312	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1D	65	-1312	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1E	65	-1042	-6	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1F	65	-1042	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1G	65	-1042	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1H	65	-1042	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1I	65	-1229	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1J	65	-1229	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1K	65	-1229	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1L	65	-1229	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1M	65	-1125	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1N	65	-1125	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1O	65	-1125	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1P	65	-1125	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
2	65	-1729	-7	-0	0	0	0	1	0.00	0.11	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1313	0	3	1	0.9200	1.0388	1.0015	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1B	-1313	0	2	1	0.9200	1.0388	1.0065	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1C	-1313	-0	3	1	0.9200	1.0245	1.0015	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1D	-1313	-0	2	1	0.9200	1.0245	1.0065	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1E	-1043	0	3	1	0.9200	1.0308	1.0012	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1F	-1043	0	2	1	0.9200	1.0308	1.0051	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1G	-1043	-0	3	1	0.9200	1.0195	1.0012	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1H	-1043	-0	2	1	0.9200	1.0195	1.0051	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1I	-1230	0	3	1	0.9200	1.0457	1.0021	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1J	-1230	0	3	1	0.9200	1.0457	1.0050	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1K	-1230	-0	3	1	0.9200	1.0157	1.0021	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1L	-1230	-0	3	1	0.9200	1.0157	1.0050	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1M	-1126	0	3	1	0.9200	1.0418	1.0019	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1N	-1126	0	3	1	0.9200	1.0418	1.0046	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1O	-1126	-0	3	1	0.9200	1.0144	1.0019	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1P	-1126	-0	3	1	0.9200	1.0144	1.0046	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
2	-1732	0	4	1	0.9200	1.0129	1.0038	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 147 NI 189 NF 186 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-796	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-796	0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-796	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-796	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	-613	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1F	0	-613	0	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1G	0	-613	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1H	0	-613	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1I	0	-743	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1J	0	-743	0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1K	0	-743	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1L	0	-743	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1M	0	-666	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1N	0	-666	0	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1O	0	-666	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1P	0	-666	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
2	0	-1035	-0	-0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1A	33	-795	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	33	-795	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1C	33	-795	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	33	-795	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1E	33	-612	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1F	33	-612	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1G	33	-612	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1H	33	-612	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1I	33	-742	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1J	33	-742	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1K	33	-742	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1L	33	-742	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1M	33	-665	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1N	33	-665	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1O	33	-665	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1P	33	-665	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
2	33	-1034	-2	-0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1A	65	-794	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	65	-794	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1C	65	-794	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	65	-794	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1E	65	-611	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1F	65	-611	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1G	65	-611	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1H	65	-611	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1I	65	-741	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1J	65	-741	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1K	65	-741	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1L	65	-741	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1M	65	-664	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1N	65	-664	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1O	65	-664	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1P	65	-664	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
2	65	-1032	-3	-0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-796	0	2	1	0.9200	1.0168	1.0217	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1B	-796	0	2	1	0.9200	1.0168	1.0224	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1C	-796	-0	2	1	0.9200	1.0107	1.0217	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1D	-796	-0	2	1	0.9200	1.0107	1.0224	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1E	-613	0	2	1	0.9200	1.0130	1.0168	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1F	-613	0	2	1	0.9200	1.0130	1.0173	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1G	-613	-0	2	1	0.9200	1.0083	1.0168	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1H	-613	-0	2	1	0.9200	1.0083	1.0173	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1I	-743	0	2	1	0.9200	1.0200	1.0187	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1J	-743	0	2	1	0.9200	1.0200	1.0226	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1K	-743	-0	2	1	0.9200	1.0077	1.0187	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1L	-743	-0	2	1	0.9200	1.0077	1.0226	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1M	-666	0	2	1	0.9200	1.0179	1.0168	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1N	-666	0	2	1	0.9200	1.0179	1.0203	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1O	-666	-0	2	1	0.9200	1.0069	1.0168	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1P	-666	-0	2	1	0.9200	1.0069	1.0203	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
2	-1035	0	3	1	0.9200	1.0380	1.0286	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 148 NI 187 NF 184 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-275	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1B	0	-275	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1C	0	-275	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1D	0	-275	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1E	0	-187	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	-187	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	-187	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	-187	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-256	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1J	0	-256	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	-256	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1L	0	-256	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1M	0	-207	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-207	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	-207	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	-207	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
2	0	-340	3	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1A	33	-274	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1B	33	-274	2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1C	33	-274	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1D	33	-274	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1E	33	-186	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1F	33	-186	2	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1G	33	-186	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1H	33	-186	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1I	33	-255	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1J	33	-255	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1K	33	-255	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1L	33	-255	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1M	33	-206	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1N	33	-206	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1O	33	-206	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1P	33	-206	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
2	33	-338	2	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1A	65	-273	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1B	65	-273	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1C	65	-273	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1D	65	-273	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1E	65	-185	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1F	65	-185	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1G	65	-185	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1H	65	-185	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1I	65	-254	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1J	65	-254	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1K	65	-254	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1L	65	-254	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1M	65	-205	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1N	65	-205	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1O	65	-205	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1P	65	-205	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
2	65	-337	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-275	0	2	1	0.9200	1.0041	1.0076	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1B	-275	0	2	1	0.9200	1.0041	1.0072	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1C	-275	-0	2	1	0.9200	1.0010	1.0076	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1D	-275	-0	2	1	0.9200	1.0010	1.0072	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44

1E	-187	0	2	1	0.9200	1.0028	1.0052	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1F	-187	0	2	1	0.9200	1.0028	1.0049	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1G	-187	-0	2	1	0.9200	1.0007	1.0052	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1H	-187	-0	2	1	0.9200	1.0007	1.0049	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1I	-256	0	2	1	0.9200	1.0060	1.0069	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1J	-256	0	2	1	0.9200	1.0060	1.0069	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1K	-256	-0	2	1	0.9200	1.0001	1.0069	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1L	-256	-0	2	1	0.9200	1.0001	1.0069	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1M	-207	0	2	1	0.9200	1.0048	1.0056	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1N	-207	0	2	1	0.9200	1.0048	1.0055	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1O	-207	-0	2	1	0.9200	1.0001	1.0056	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1P	-207	-0	2	1	0.9200	1.0001	1.0055	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
2	-340	0	3	1	0.9200	1.0137	1.0091	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 149 NI 185 NF 182 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	179	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	179	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	179	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	179	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	250	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	0	250	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	250	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	250	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	192	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	192	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	192	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	192	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	238	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	238	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	238	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	238	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	316	6	-0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	33	180	2	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1B	33	180	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	33	180	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1D	33	180	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	33	251	2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1F	33	251	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1G	33	251	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1H	33	251	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1I	33	193	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	33	193	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	33	193	3	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	33	193	3	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	33	239	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	33	239	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	33	239	3	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	33	239	3	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
2	33	317	4	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1A	65	181	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1B	65	181	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	65	181	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1D	65	181	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	65	252	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1F	65	252	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1G	65	252	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1H	65	252	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1I	65	194	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	65	194	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	65	194	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	65	194	2	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	65	239	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	65	239	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1O	65	239	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	65	239	2	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
2	65	318	3	-0	0	0	4	1	0.00	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 150 NI 169 NF 196 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm		daN			daN*m						
1A	0	-1299	3	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1B	0	-1299	4	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1C	0	-1299	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1D	0	-1299	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1E	0	-1009	3	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1F	0	-1009	4	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1G	0	-1009	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1H	0	-1009	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1I	0	-1211	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1J	0	-1211	4	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-1211	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1L	0	-1211	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	-1097	3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1N	0	-1097	4	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1O	0	-1097	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1P	0	-1097	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
2	0	-1696	5	-0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1A	34	-1298	2	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1B	34	-1298	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1C	34	-1298	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1D	34	-1298	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1E	34	-1008	2	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1F	34	-1008	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1G	34	-1008	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1H	34	-1008	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1I	34	-1210	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1J	34	-1210	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1K	34	-1210	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1L	34	-1210	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1M	34	-1096	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1N	34	-1096	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1O	34	-1096	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1P	34	-1096	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
2	34	-1695	3	-0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1A	68	-1297	1	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.02	
1B	68	-1297	1	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1C	68	-1297	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.02	
1D	68	-1297	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1E	68	-1007	1	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.02	
1F	68	-1007	1	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1G	68	-1007	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.02	
1H	68	-1007	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1I	68	-1209	1	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1J	68	-1209	1	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1K	68	-1209	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1L	68	-1209	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1M	68	-1095	1	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1N	68	-1095	1	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1O	68	-1095	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1P	68	-1095	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
2	68	-1694	2	-0	0	0	4	1	0.00	0.11	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1299	0	3	1	0.9126	1.0336	1.0310	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 46
1B	-1299	0	3	1	0.9126	1.0336	1.0292	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 46
1C	-1299	-0	3	1	0.9126	1.0071	1.0310	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 46
1D	-1299	-0	3	1	0.9126	1.0071	1.0292	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 46
1E	-1009	0	3	1	0.9126	1.0261	1.0241	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1F	-1009	0	3	1	0.9126	1.0261	1.0227	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1G	-1009	-0	3	1	0.9126	1.0055	1.0241	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1H	-1009	-0	3	1	0.9126	1.0055	1.0227	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1I	-1211	0	3	1	0.9126	1.0529	1.0284	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 46
1J	-1211	0	3	1	0.9126	1.0529	1.0278	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 46
1K	-1211	-0	3	1	0.9126	0.9963	1.0284	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 46
1L	-1211	-0	3	1	0.9126	0.9963	1.0278	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 46
1M	-1097	0	3	1	0.9126	1.0480	1.0257	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1N	-1097	0	3	1	0.9126	1.0480	1.0252	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1O	-1097	-0	3	1	0.9126	0.9966	1.0257	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1P	-1097	-0	3	1	0.9126	0.9966	1.0252	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
2	-1696	0	4	1	0.9126	1.0468	1.0389	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 46

ASTA NUM. 151 NI 183 NF 196 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	726	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1B	0	726	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	

1C	0	726	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1D	0	726	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1E	0	926	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1F	0	926	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1G	0	926	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1H	0	926	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1I	0	782	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1J	0	782	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1K	0	782	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1L	0	782	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1M	0	869	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1N	0	869	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1O	0	869	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1P	0	869	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00
2	0	1214	15	-0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00
1A	34	727	8	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1B	34	727	10	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01
1C	34	727	8	-0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1D	34	727	10	-0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01
1E	34	927	8	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1F	34	927	10	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1G	34	927	8	-0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1H	34	927	10	-0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1I	34	783	9	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01
1J	34	783	9	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01
1K	34	783	9	-0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01
1L	34	783	9	-0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01
1M	34	870	9	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1N	34	870	9	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1O	34	870	9	-0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1P	34	870	9	-0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
2	34	1215	13	-0	0	0	4	1	0.00	0.08	0.02
1A	68	728	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.02
1B	68	728	9	0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.03
1C	68	728	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.02
1D	68	728	9	-0	0	0	6	1	0.00	0.05	0.03
1E	68	928	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.02
1F	68	928	9	0	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.03
1G	68	928	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.06	0.02
1H	68	928	9	-0	0	0	6	1	0.00	0.06	0.03
1I	68	784	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.03
1J	68	784	8	0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.03
1K	68	784	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.03
1L	68	784	8	-0	0	0	6	1	0.00	0.05	0.03
1M	68	871	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.03
1N	68	871	8	0	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.03
1O	68	871	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.06	0.03
1P	68	871	8	-0	0	0	6	1	0.00	0.06	0.03
2	68	1216	12	-0	0	0	8	1	0.00	0.08	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 152 NI 152 NF 165 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	3019	-0	1	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1B	0	3019	1	1	0	0	-4	1	0.00	0.20	0.02	
1C	0	3019	-0	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1D	0	3019	1	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.02	
1E	0	3415	-0	1	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1F	0	3415	1	1	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02	
1G	0	3415	-0	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1H	0	3415	1	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02	
1I	0	2696	-1	1	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1J	0	2696	1	1	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1K	0	2696	-1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1L	0	2696	1	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1M	0	3738	-1	1	0	0	-3	1	0.00	0.24	0.01	
1N	0	3738	1	1	0	0	-4	1	0.00	0.24	0.02	
1O	0	3738	-1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.24	0.01	
1P	0	3738	1	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.24	0.02	
2	0	4738	-0	0	0	0	-5	1	0.00	0.31	0.03	
1A	34	3020	-2	1	0	0	-4	1	0.00	0.20	0.02	
1B	34	3020	-1	1	0	0	-4	1	0.00	0.20	0.02	
1C	34	3020	-2	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.02	
1D	34	3020	-1	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.02	
1E	34	3416	-2	1	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02	
1F	34	3416	-1	1	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02	

1G	34	3416	-2	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1H	34	3416	-1	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1I	34	2697	-2	1	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01
1J	34	2697	-0	1	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1K	34	2697	-2	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01
1L	34	2697	-0	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1M	34	3739	-2	1	0	0	-3	1	0.00	0.24	0.02
1N	34	3739	-0	1	0	0	-4	1	0.00	0.24	0.02
1O	34	3739	-2	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.24	0.02
1P	34	3739	-0	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.24	0.02
2	34	4739	-2	0	0	-0	-5	1	0.00	0.31	0.03
1A	68	3021	-3	1	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1B	68	3021	-2	1	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1C	68	3021	-3	-1	0	0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1D	68	3021	-2	-1	0	0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1E	68	3417	-3	1	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1F	68	3417	-2	1	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1G	68	3417	-3	-1	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1H	68	3417	-2	-1	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1I	68	2698	-3	1	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1J	68	2698	-1	1	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1K	68	2698	-3	-1	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1L	68	2698	-1	-1	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1M	68	3740	-3	1	0	-0	-4	1	0.00	0.24	0.02
1N	68	3740	-1	1	0	-0	-4	1	0.00	0.24	0.02
1O	68	3740	-3	-1	0	0	-4	1	0.00	0.24	0.02
1P	68	3740	-1	-1	0	0	-4	1	0.00	0.24	0.02
2	68	4740	-3	0	0	-0	-6	1	0.00	0.31	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 153 NI 138 NF 165 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2531	-3	1	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1B	0	2531	-2	1	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1C	0	2531	-3	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1D	0	2531	-2	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1E	0	2829	-3	1	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1F	0	2829	-2	1	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1G	0	2829	-3	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1H	0	2829	-2	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1I	0	2458	-3	0	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1J	0	2458	-1	0	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1K	0	2458	-3	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1L	0	2458	-1	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1M	0	2902	-3	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
1N	0	2902	-1	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
1O	0	2902	-3	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
1P	0	2902	-1	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
2	0	3946	-3	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.26	0.02	
1A	34	2531	-4	1	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1B	34	2531	-3	1	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1C	34	2531	-4	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1D	34	2531	-3	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1E	34	2830	-4	1	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1F	34	2830	-3	1	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1G	34	2830	-4	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1H	34	2830	-3	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1I	34	2459	-4	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1J	34	2459	-2	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1K	34	2459	-4	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1L	34	2459	-2	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1M	34	2902	-4	0	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.02	
1N	34	2902	-2	0	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.02	
1O	34	2902	-4	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.02	
1P	34	2902	-2	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.02	
2	34	3948	-5	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.26	0.03	
1A	68	2532	-5	1	0	-0	-5	1	0.00	0.16	0.03	
1B	68	2532	-4	1	0	-0	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1C	68	2532	-5	-1	0	0	-5	1	0.00	0.16	0.03	
1D	68	2532	-4	-1	0	0	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1E	68	2830	-5	1	0	-0	-5	1	0.00	0.18	0.03	
1F	68	2830	-4	1	0	-0	-5	1	0.00	0.18	0.02	
1G	68	2830	-5	-1	0	0	-5	1	0.00	0.18	0.03	
1H	68	2830	-4	-1	0	0	-5	1	0.00	0.18	0.02	
1I	68	2459	-6	0	0	-0	-6	1	0.00	0.16	0.03	
1J	68	2459	-4	0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	

1K	68	2459	-6	-0	0	0	-6	1	0.00	0.16	0.03
1L	68	2459	-4	-0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1M	68	2903	-6	0	0	-0	-6	1	0.00	0.19	0.03
1N	68	2903	-4	0	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.02
1O	68	2903	-6	-0	0	0	-6	1	0.00	0.19	0.03
1P	68	2903	-4	-0	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.02
2	68	3949	-6	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.26	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 154 NI 154 NF 151 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2408	15	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1B	0	2408	17	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1C	0	2408	15	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1D	0	2408	17	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1E	0	2776	15	0	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1F	0	2776	17	0	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1G	0	2776	15	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1H	0	2776	17	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1I	0	2102	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1J	0	2102	19	0	0	0	-5	1	0.00	0.14	0.02	
1K	0	2102	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1L	0	2102	19	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.14	0.02	
1M	0	3082	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1N	0	3082	19	0	0	0	-5	1	0.00	0.20	0.02	
1O	0	3082	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1P	0	3082	19	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.20	0.02	
2	0	3818	24	0	0	0	-6	1	0.01	0.25	0.03	
1A	33	2409	14	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.01	
1B	33	2409	16	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.01	
1C	33	2409	14	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.01	
1D	33	2409	16	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.01	
1E	33	2777	14	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.01	
1F	33	2777	16	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.01	
1G	33	2777	14	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.01	
1H	33	2777	16	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.01	
1I	33	2103	13	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1J	33	2103	18	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1K	33	2103	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1L	33	2103	18	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1M	33	3083	13	0	0	0	1	1	0.00	0.20	0.01	
1N	33	3083	18	0	0	0	1	1	0.00	0.20	0.01	
1O	33	3083	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.20	0.01	
1P	33	3083	18	-0	0	-0	1	1	0.00	0.20	0.01	
2	33	3819	22	0	0	-0	2	1	0.01	0.25	0.01	
1A	65	2410	13	0	0	0	6	1	0.00	0.16	0.03	
1B	65	2410	15	0	0	0	6	1	0.00	0.16	0.03	
1C	65	2410	13	-0	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.03	
1D	65	2410	15	-0	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.03	
1E	65	2778	13	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.03	
1F	65	2778	15	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.03	
1G	65	2778	13	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.03	
1H	65	2778	15	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.03	
1I	65	2104	12	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.02	
1J	65	2104	17	0	0	0	7	1	0.00	0.14	0.03	
1K	65	2104	12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.02	
1L	65	2104	17	-0	0	-0	7	1	0.00	0.14	0.03	
1M	65	3084	12	0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.02	
1N	65	3084	17	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.03	
1O	65	3084	12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.02	
1P	65	3084	17	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.03	
2	65	3820	21	0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 155 NI 156 NF 153 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1444	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.09	0.01	
1B	0	1444	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.09	0.01	
1C	0	1444	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.09	0.01	
1D	0	1444	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.09	0.01	
1E	0	1770	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1F	0	1770	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1G	0	1770	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1H	0	1770	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1I	0	1173	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.01	
1J	0	1173	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	1173	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.01	
1L	0	1173	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	2041	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1N	0	2041	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1O	0	2041	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01	
1P	0	2041	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
2	0	2367	17	0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.02	
1A	33	1445	9	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1B	33	1445	11	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1C	33	1445	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1D	33	1445	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1E	33	1771	9	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1F	33	1771	11	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1G	33	1771	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1H	33	1771	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1I	33	1174	8	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1J	33	1174	13	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1K	33	1174	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1L	33	1174	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1M	33	2042	8	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1N	33	2042	13	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1O	33	2042	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1P	33	2042	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01	
2	33	2368	15	0	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1A	65	1446	8	0	0	0	4	1	0.00	0.09	0.02	
1B	65	1446	10	0	0	0	5	1	0.00	0.09	0.02	
1C	65	1446	8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.09	0.02	
1D	65	1446	10	-0	0	-0	5	1	0.00	0.09	0.02	
1E	65	1772	8	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1F	65	1772	10	0	0	0	5	1	0.00	0.12	0.02	
1G	65	1772	8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1H	65	1772	10	-0	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.02	
1I	65	1175	7	0	0	0	4	1	0.00	0.08	0.02	
1J	65	1175	11	0	0	0	5	1	0.00	0.08	0.02	
1K	65	1175	7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.02	
1L	65	1175	11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.02	
1M	65	2043	7	0	0	0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1N	65	2043	11	0	0	0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1O	65	2043	7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1P	65	2043	11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.02	
2	65	2369	14	0	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 156 NI 158 NF 155 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	576	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1B	0	576	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1C	0	576	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1D	0	576	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1E	0	840	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	0	840	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1G	0	840	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	0	840	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1I	0	326	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	326	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	326	5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	326	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1M	0	1090	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.07	0.00	
1N	0	1090	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.07	0.01	
1O	0	1090	5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.07	0.00	

1P	0	1090	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.07	0.01
2	0	1042	10	0	0	-0	-1	1	0.00	0.07	0.00
1A	33	577	5	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01
1B	33	577	7	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01
1C	33	577	5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01
1D	33	577	7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
1E	33	841	5	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01
1F	33	841	7	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1G	33	841	5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01
1H	33	841	7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01
1I	33	327	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1J	33	327	8	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1K	33	327	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1L	33	327	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1M	33	1091	4	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01
1N	33	1091	8	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1O	33	1091	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01
1P	33	1091	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
2	33	1043	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
1A	65	578	4	0	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01
1B	65	578	5	0	0	0	3	1	0.00	0.04	0.02
1C	65	578	4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01
1D	65	578	5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.02
1E	65	842	4	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01
1F	65	842	5	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.02
1G	65	842	4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01
1H	65	842	5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.02
1I	65	328	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1J	65	328	7	0	0	0	4	1	0.00	0.02	0.02
1K	65	328	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1L	65	328	7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.02
1M	65	1092	3	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1N	65	1092	7	0	0	0	4	1	0.00	0.07	0.02
1O	65	1092	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
1P	65	1092	7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.07	0.02
2	65	1044	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 157 NI 160 NF 157 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-316	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1B	0	-316	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	0	-316	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1D	0	-316	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	0	-103	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	-103	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	-103	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	-103	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-544	0	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1J	0	-544	4	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1K	0	-544	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1L	0	-544	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1M	0	125	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	125	4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	125	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	125	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-309	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1A	33	-316	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1B	33	-316	2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1C	33	-316	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1D	33	-316	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1E	33	-102	1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1F	33	-102	2	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1G	33	-102	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1H	33	-102	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1I	33	-543	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1J	33	-543	3	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1K	33	-543	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1L	33	-543	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1M	33	126	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1N	33	126	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1O	33	126	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1P	33	126	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
2	33	-308	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1A	65	-315	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	

1B	65	-315	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1C	65	-315	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1D	65	-315	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1E	65	-101	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1F	65	-101	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1G	65	-101	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1H	65	-101	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1I	65	-542	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1J	65	-542	2	0	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01
1K	65	-542	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00
1L	65	-542	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01
1M	65	126	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	65	126	2	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1O	65	126	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	65	126	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
2	65	-307	0	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-316	0	1	1	0.9200	1.0120	1.0113	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1B	-316	0	2	1	0.9200	1.0120	1.0059	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1C	-316	-0	1	1	0.9200	1.0120	1.0113	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1D	-316	-0	2	1	0.9200	1.0120	1.0059	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1E	-103	0	1	1	0.9200	1.0039	1.0037	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1F	-103	0	2	1	0.9200	1.0039	1.0019	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1G	-103	-0	1	1	0.9200	1.0039	1.0037	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1H	-103	-0	2	1	0.9200	1.0039	1.0019	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1I	-544	0	1	1	0.9200	1.0249	1.0154	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1J	-544	0	3	1	0.9200	1.0249	1.0051	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1K	-544	-0	1	1	0.9200	1.0249	1.0154	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1L	-544	-0	3	1	0.9200	1.0249	1.0051	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
2	-309	-0	3	1	0.9200	1.0378	1.0079	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 158 NI 162 NF 159 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1250	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1B	0	-1250	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1C	0	-1250	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1D	0	-1250	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1E	0	-998	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1F	0	-998	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1G	0	-998	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1H	0	-998	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1I	0	-1433	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1J	0	-1433	0	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1K	0	-1433	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1L	0	-1433	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1M	0	-815	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1N	0	-815	0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1O	0	-815	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1P	0	-815	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
2	0	-1655	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1A	33	-1249	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1B	33	-1249	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1C	33	-1249	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1D	33	-1249	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1E	33	-997	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1F	33	-997	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1G	33	-997	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1H	33	-997	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1I	33	-1432	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1J	33	-1432	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1K	33	-1432	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1L	33	-1432	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1M	33	-814	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1N	33	-814	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1O	33	-814	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1P	33	-814	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
2	33	-1654	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1A	65	-1248	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.08	0.00	
1B	65	-1248	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1C	65	-1248	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.08	0.00	
1D	65	-1248	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1E	65	-996	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1F	65	-996	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1G	65	-996	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1H	65	-996	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1I	65	-1431	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.09	0.00	
1J	65	-1431	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.00	

1K	65	-1431	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.09	0.00
1L	65	-1431	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.00
1M	65	-813	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1N	65	-813	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00
1O	65	-813	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1P	65	-813	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00
2	65	-1653	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.11	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1250	0	2	1	0.9200	1.0463	0.9997	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1B	-1250	0	2	1	0.9200	1.0463	1.0152	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1C	-1250	-0	2	1	0.9200	1.0463	0.9997	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1D	-1250	-0	2	1	0.9200	1.0463	1.0152	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1E	-998	0	2	1	0.9200	1.0370	0.9998	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1F	-998	0	2	1	0.9200	1.0370	1.0121	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1G	-998	-0	2	1	0.9200	1.0370	0.9998	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1H	-998	-0	2	1	0.9200	1.0370	1.0121	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1I	-1433	0	2	1	0.9200	1.0640	0.9836	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1J	-1433	0	2	1	0.9200	1.0640	1.0403	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1K	-1433	-0	2	1	0.9200	1.0641	0.9836	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1L	-1433	-0	2	1	0.9200	1.0641	1.0403	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1M	-815	0	2	1	0.9200	1.0364	0.9907	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1N	-815	0	2	1	0.9200	1.0364	1.0229	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1O	-815	-0	2	1	0.9200	1.0364	0.9907	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1P	-815	-0	2	1	0.9200	1.0364	1.0229	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
2	-1655	-0	3	1	0.9200	1.2021	1.0078	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 159 NI 164 NF 161 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2210	-13	1	0	0	6	1	0.00	0.14	0.03	
1B	0	-2210	-11	1	0	0	5	1	0.00	0.14	0.03	
1C	0	-2210	-13	-1	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.03	
1D	0	-2210	-11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.03	
1E	0	-1920	-13	1	0	0	6	1	0.00	0.12	0.03	
1F	0	-1920	-11	1	0	0	5	1	0.00	0.12	0.03	
1G	0	-1920	-13	-1	0	-0	6	1	0.00	0.12	0.03	
1H	0	-1920	-11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.03	
1I	0	-2358	-14	0	0	0	6	1	0.00	0.15	0.03	
1J	0	-2358	-10	0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.03	
1K	0	-2358	-14	-0	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.03	
1L	0	-2358	-10	-0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.03	
1M	0	-1772	-14	0	0	0	6	1	0.00	0.12	0.03	
1N	0	-1772	-10	0	0	0	5	1	0.00	0.12	0.03	
1O	0	-1772	-14	-0	0	-0	6	1	0.00	0.12	0.03	
1P	0	-1772	-10	-0	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.03	
2	0	-3042	-18	-0	0	-0	8	1	0.00	0.20	0.04	
1A	33	-2209	-14	1	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1B	33	-2209	-12	1	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1C	33	-2209	-14	-1	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1D	33	-2209	-12	-1	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1E	33	-1919	-14	1	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1F	33	-1919	-12	1	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1G	33	-1919	-14	-1	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1H	33	-1919	-12	-1	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1I	33	-2357	-15	0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1J	33	-2357	-11	0	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1K	33	-2357	-15	-0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1L	33	-2357	-11	-0	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1M	33	-1771	-15	0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1N	33	-1771	-11	0	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1O	33	-1771	-15	-0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1P	33	-1771	-11	-0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
2	33	-3041	-19	-0	0	-0	2	1	0.00	0.20	0.01	
1A	65	-2208	-15	1	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1B	65	-2208	-13	1	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1C	65	-2208	-15	-1	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1D	65	-2208	-13	-1	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1E	65	-1918	-15	1	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.02	
1F	65	-1918	-13	1	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1G	65	-1918	-15	-1	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.02	
1H	65	-1918	-13	-1	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1I	65	-2356	-16	0	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02	
1J	65	-2356	-13	0	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01	
1K	65	-2356	-16	-0	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02	
1L	65	-2356	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01	
1M	65	-1770	-16	0	0	-0	-4	1	0.00	0.12	0.02	
1N	65	-1770	-13	0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1O	65	-1770	-16	-0	0	0	-4	1	0.00	0.12	0.02	

1P	65	-1770	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
2	65	-3040	-21	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2210	-0	6	1	0.9200	0.9026	0.9390	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1B	-2210	-0	5	1	0.9200	0.9026	0.9472	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1C	-2210	0	6	1	0.9200	0.9022	0.9390	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1D	-2210	0	5	1	0.9200	0.9022	0.9472	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1E	-1920	-0	6	1	0.9200	0.9153	0.9470	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1F	-1920	-0	5	1	0.9200	0.9153	0.9541	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1G	-1920	0	6	1	0.9200	0.9150	0.9470	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1H	-1920	0	5	1	0.9200	0.9150	0.9541	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1I	-2358	-0	6	1	0.9200	0.9235	0.9255	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1J	-2358	-0	5	1	0.9200	0.9235	0.9543	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1K	-2358	0	6	1	0.9200	0.9228	0.9255	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1L	-2358	0	5	1	0.9200	0.9228	0.9543	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1M	-1772	-0	6	1	0.9200	0.9425	0.9440	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1N	-1772	-0	5	1	0.9200	0.9425	0.9656	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1O	-1772	0	6	1	0.9200	0.9420	0.9440	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1P	-1772	0	5	1	0.9200	0.9420	0.9656	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
2	-3042	-0	8	1	0.9200	1.3715	0.9203	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 160 NI 11 NF 163 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3016	14	5	0	2	-6	1	0.00	0.20	0.03	
1B	0	-3016	16	5	0	2	-7	1	0.00	0.20	0.03	
1C	0	-3016	14	-5	0	-2	-6	1	0.00	0.20	0.03	
1D	0	-3016	16	-5	0	-2	-7	1	0.00	0.20	0.03	
1E	0	-2694	14	5	0	2	-6	1	0.00	0.18	0.03	
1F	0	-2694	16	5	0	2	-7	1	0.00	0.18	0.03	
1G	0	-2694	14	-5	0	-2	-6	1	0.00	0.18	0.03	
1H	0	-2694	16	-5	0	-2	-7	1	0.00	0.18	0.03	
1I	0	-3172	12	3	0	1	-6	1	0.00	0.21	0.03	
1J	0	-3172	18	3	0	1	-8	1	0.00	0.21	0.04	
1K	0	-3172	12	-3	0	-1	-6	1	0.00	0.21	0.03	
1L	0	-3172	18	-3	0	-1	-8	1	0.00	0.21	0.04	
1M	0	-2538	12	3	0	1	-6	1	0.00	0.17	0.03	
1N	0	-2538	18	3	0	1	-8	1	0.00	0.17	0.04	
1O	0	-2538	12	-3	0	-1	-6	1	0.00	0.17	0.03	
1P	0	-2538	18	-3	0	-1	-8	1	0.00	0.17	0.04	
2	0	-4205	22	-0	0	-0	-10	1	0.00	0.27	0.05	
1A	33	-3015	13	5	0	0	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1B	33	-3015	15	5	0	0	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1C	33	-3015	13	-5	0	-0	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1D	33	-3015	15	-5	0	-0	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1E	33	-2693	13	5	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1F	33	-2693	15	5	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1G	33	-2693	13	-5	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1H	33	-2693	15	-5	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1I	33	-3171	11	3	0	0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1J	33	-3171	17	3	0	0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1K	33	-3171	11	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1L	33	-3171	17	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1M	33	-2537	11	3	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1N	33	-2537	17	3	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1O	33	-2537	11	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1P	33	-2537	17	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
2	33	-4204	21	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.27	0.02	
1A	65	-3014	12	5	0	-1	2	1	0.00	0.20	0.01	
1B	65	-3014	14	5	0	-1	3	1	0.00	0.20	0.01	
1C	65	-3014	12	-5	0	1	2	1	0.00	0.20	0.01	
1D	65	-3014	14	-5	0	1	3	1	0.00	0.20	0.01	
1E	65	-2692	12	5	0	-1	2	1	0.00	0.18	0.01	
1F	65	-2692	14	5	0	-1	3	1	0.00	0.18	0.01	
1G	65	-2692	12	-5	0	1	2	1	0.00	0.18	0.01	
1H	65	-2692	14	-5	0	1	3	1	0.00	0.18	0.01	
1I	65	-3170	10	3	0	-1	1	1	0.00	0.21	0.01	
1J	65	-3170	16	3	0	-1	4	1	0.00	0.21	0.02	
1K	65	-3170	10	-3	0	1	1	1	0.00	0.21	0.01	
1L	65	-3170	16	-3	0	1	4	1	0.00	0.21	0.02	
1M	65	-2536	10	3	0	-1	1	1	0.00	0.16	0.01	
1N	65	-2536	16	3	0	-1	4	1	0.00	0.16	0.02	
1O	65	-2536	10	-3	0	1	1	1	0.00	0.16	0.01	
1P	65	-2536	16	-3	0	1	4	1	0.00	0.16	0.02	
2	65	-4203	19	-0	0	0	4	1	0.00	0.27	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3016	2	-6	1	0.9200	0.8964	0.9502	--	--	0.21	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1B	-3016	2	-7	1	0.9200	0.8964	0.9410	--	--	0.21	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1C	-3016	-2	-6	1	0.9200	0.8966	0.9502	--	--	0.21	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1D	-3016	-2	-7	1	0.9200	0.8966	0.9410	--	--	0.21	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1E	-2694	2	-6	1	0.9200	0.9075	0.9555	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1F	-2694	2	-7	1	0.9200	0.9075	0.9473	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1G	-2694	-2	-6	1	0.9200	0.9076	0.9555	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1H	-2694	-2	-7	1	0.9200	0.9076	0.9473	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1I	-3172	1	-6	1	0.9200	0.8905	0.9633	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1J	-3172	1	-8	1	0.9200	0.8905	0.9271	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1K	-3172	-1	-6	1	0.9200	0.8909	0.9633	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1L	-3172	-1	-8	1	0.9200	0.8909	0.9271	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1M	-2538	1	-6	1	0.9200	0.9124	0.9706	--	--	0.18	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1N	-2538	1	-8	1	0.9200	0.9124	0.9417	--	--	0.18	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1O	-2538	-1	-6	1	0.9200	0.9127	0.9706	--	--	0.18	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1P	-2538	-1	-8	1	0.9200	0.9127	0.9417	--	--	0.18	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
2	-4205	-0	-10	1	0.9200	1.5000	0.9213	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 161 NI 140 NF 137 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1945	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1B	0	1945	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.02	
1C	0	1945	13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1D	0	1945	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.02	
1E	0	2185	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1F	0	2185	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1G	0	2185	13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1H	0	2185	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1I	0	1875	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1J	0	1875	15	0	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.02	
1K	0	1875	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1L	0	1875	15	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.02	
1M	0	2255	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1N	0	2255	15	0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.02	
1O	0	2255	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1P	0	2255	15	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.02	
2	0	3041	19	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.20	0.02	
1A	33	1946	11	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1B	33	1946	13	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1C	33	1946	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1D	33	1946	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1E	33	2186	11	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1F	33	2186	13	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1G	33	2186	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1H	33	2186	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1I	33	1876	11	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1J	33	1876	13	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1K	33	1876	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1L	33	1876	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1M	33	2256	11	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1N	33	2256	13	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1O	33	2256	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1P	33	2256	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.01	
2	33	3042	18	-0	0	-0	1	1	0.00	0.20	0.01	
1A	65	1947	10	0	0	0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1B	65	1947	12	0	0	0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1C	65	1947	10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1D	65	1947	12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1E	65	2187	10	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1F	65	2187	12	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.02	
1G	65	2187	10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1H	65	2187	12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.02	
1I	65	1877	10	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1J	65	1877	12	0	0	0	5	1	0.00	0.12	0.03	
1K	65	1877	10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1L	65	1877	12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.03	
1M	65	2257	10	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1N	65	2257	12	0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.03	
1O	65	2257	10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1P	65	2257	12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.03	
2	65	3043	17	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 162 NI 142 NF 139 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1014	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1B	0	1014	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1C	0	1014	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1D	0	1014	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1E	0	1142	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1F	0	1142	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1G	0	1142	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1H	0	1142	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1I	0	956	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.01	
1J	0	956	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.06	0.01	
1K	0	956	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.01	
1L	0	956	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.06	0.01	
1M	0	1200	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.01	
1N	0	1200	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.01	
1O	0	1200	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.01	
1P	0	1200	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.01	
2	0	1588	12	0	0	-0	-3	1	0.00	0.10	0.01	
1A	33	1015	7	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1B	33	1015	8	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1C	33	1015	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1D	33	1015	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1E	33	1143	7	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1F	33	1143	8	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1G	33	1143	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1H	33	1143	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1I	33	957	6	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1J	33	957	8	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1K	33	957	6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1L	33	957	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1M	33	1201	6	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1N	33	1201	8	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1O	33	1201	6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1P	33	1201	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
2	33	1590	11	0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1A	65	1016	6	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1B	65	1016	6	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.02	
1C	65	1016	6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1D	65	1016	6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.02	
1E	65	1144	6	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1F	65	1144	6	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.02	
1G	65	1144	6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1H	65	1144	6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.02	
1I	65	958	5	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1J	65	958	7	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.02	
1K	65	958	5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1L	65	958	7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.02	
1M	65	1202	5	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1N	65	1202	7	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.02	
1O	65	1202	5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1P	65	1202	7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.02	
2	65	1591	9	0	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 163 NI 144 NF 141 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	130	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	130	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	130	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	130	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	222	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	222	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	222	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	222	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	

1I	0	64	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	64	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	64	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	64	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	289	3	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	0	289	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1O	0	289	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	0	289	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
2	0	260	5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1A	33	131	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1B	33	131	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1C	33	131	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1D	33	131	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1E	33	223	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1F	33	223	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	33	223	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1H	33	223	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	33	65	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	33	65	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	33	65	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	33	65	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	33	290	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1N	33	290	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1O	33	290	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1P	33	290	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
2	33	261	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1A	65	132	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1B	65	132	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1C	65	132	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1D	65	132	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1E	65	224	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1F	65	224	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1G	65	224	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1H	65	224	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1I	65	66	1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01
1J	65	66	2	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01
1K	65	66	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01
1L	65	66	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01
1M	65	291	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1N	65	291	2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1O	65	291	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1P	65	291	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
2	65	262	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 164 NI 146 NF 143 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-845	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-845	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-845	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-845	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	-641	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1F	0	-641	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1G	0	-641	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1H	0	-641	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1I	0	-923	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1J	0	-923	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1K	0	-923	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1L	0	-923	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1M	0	-564	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1N	0	-564	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1O	0	-564	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1P	0	-564	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
2	0	-1095	-2	0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1A	33	-845	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1B	33	-845	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1C	33	-845	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1D	33	-845	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1E	33	-640	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1F	33	-640	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1G	33	-640	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1H	33	-640	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1I	33	-922	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1J	33	-922	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1K	33	-922	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1L	33	-922	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00	

1M	33	-563	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01
1N	33	-563	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1O	33	-563	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01
1P	33	-563	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00
2	33	-1094	-3	0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01
1A	65	-844	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00
1B	65	-844	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00
1C	65	-844	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00
1D	65	-844	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00
1E	65	-639	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1F	65	-639	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1G	65	-639	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1H	65	-639	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1I	65	-921	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00
1J	65	-921	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00
1K	65	-921	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00
1L	65	-921	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00
1M	65	-562	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1N	65	-562	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1O	65	-562	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1P	65	-562	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
2	65	-1092	-5	0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-845	0	2	1	0.9200	1.0329	1.0020	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1B	-845	0	1	1	0.9200	1.0329	1.0065	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1C	-845	-0	2	1	0.9200	1.0332	1.0020	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1D	-845	-0	1	1	0.9200	1.0332	1.0065	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1E	-641	0	2	1	0.9200	1.0249	1.0015	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1F	-641	0	1	1	0.9200	1.0249	1.0050	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1G	-641	-0	2	1	0.9200	1.0252	1.0015	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1H	-641	-0	1	1	0.9200	1.0252	1.0050	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1I	-923	0	2	1	0.9200	1.0410	1.0000	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1J	-923	0	1	1	0.9200	1.0410	1.0110	--	--	0.07	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1K	-923	-0	2	1	0.9200	1.0415	1.0000	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1L	-923	-0	1	1	0.9200	1.0415	1.0110	--	--	0.07	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1M	-564	0	2	1	0.9200	1.0250	1.0000	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1N	-564	0	1	1	0.9200	1.0250	1.0067	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1O	-564	-0	2	1	0.9200	1.0253	1.0000	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1P	-564	-0	1	1	0.9200	1.0253	1.0067	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
2	-1095	-0	2	1	0.9200	1.1337	1.0037	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 165 NI 148 NF 145 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1815	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1B	0	-1815	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1C	0	-1815	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1D	0	-1815	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1E	0	-1505	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1F	0	-1505	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1G	0	-1505	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1H	0	-1505	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1I	0	-1914	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1J	0	-1914	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1K	0	-1914	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1L	0	-1914	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1M	0	-1406	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1N	0	-1406	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1O	0	-1406	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1P	0	-1406	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
2	0	-2444	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.16	0.02	
1A	33	-1814	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1B	33	-1814	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1C	33	-1814	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1D	33	-1814	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1E	33	-1504	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1F	33	-1504	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1G	33	-1504	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1H	33	-1504	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1I	33	-1913	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1J	33	-1913	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1K	33	-1913	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1L	33	-1913	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1M	33	-1405	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.00	
1N	33	-1405	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.00	
1O	33	-1405	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.00	
1P	33	-1405	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.00	
2	33	-2443	-10	0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.00	

1A	65	-1813	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1B	65	-1813	-7	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1C	65	-1813	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1D	65	-1813	-7	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1E	65	-1503	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1F	65	-1503	-7	0	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1G	65	-1503	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1H	65	-1503	-7	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1I	65	-1912	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1J	65	-1912	-7	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1K	65	-1912	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1L	65	-1912	-7	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1M	65	-1404	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.09	0.01
1N	65	-1404	-7	0	0	0	-2	1	0.00	0.09	0.01
1O	65	-1404	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.09	0.01
1P	65	-1404	-7	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.09	0.01
2	65	-2442	-11	0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1815	0	3	1	0.9200	1.0751	0.9463	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1B	-1815	0	2	1	0.9200	1.0751	0.9455	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1C	-1815	-0	3	1	0.9200	1.0769	0.9463	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1D	-1815	-0	2	1	0.9200	1.0769	0.9455	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1E	-1505	0	3	1	0.9200	1.0622	0.9555	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1F	-1505	0	2	1	0.9200	1.0622	0.9548	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1G	-1505	-0	3	1	0.9200	1.0637	0.9555	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1H	-1505	-0	2	1	0.9200	1.0637	0.9548	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1I	-1914	0	3	1	0.9200	1.0872	0.9457	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1J	-1914	0	2	1	0.9200	1.0872	0.9393	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1K	-1914	-0	3	1	0.9200	1.0856	0.9457	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1L	-1914	-0	2	1	0.9200	1.0856	0.9393	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1M	-1406	0	3	1	0.9200	1.0640	0.9601	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1N	-1406	0	2	1	0.9200	1.0640	0.9554	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1O	-1406	-0	3	1	0.9200	1.0629	0.9601	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1P	-1406	-0	2	1	0.9200	1.0629	0.9554	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
2	-2444	-0	4	1	0.9200	1.2985	0.9254	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 166 NI 150 NF 147 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2807	-15	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.03	
1B	0	-2807	-13	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1C	0	-2807	-15	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.03	
1D	0	-2807	-13	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1E	0	-2411	-15	0	0	0	6	1	0.00	0.16	0.03	
1F	0	-2411	-13	0	0	0	5	1	0.00	0.16	0.02	
1G	0	-2411	-15	-0	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.03	
1H	0	-2411	-13	-0	0	-0	5	1	0.00	0.16	0.02	
1I	0	-2929	-16	0	0	0	6	1	0.00	0.19	0.03	
1J	0	-2929	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1K	0	-2929	-16	-0	0	-0	6	1	0.00	0.19	0.03	
1L	0	-2929	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1M	0	-2289	-16	0	0	0	6	1	0.00	0.15	0.03	
1N	0	-2289	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1O	0	-2289	-16	-0	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.03	
1P	0	-2289	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
2	0	-3843	-21	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.04	
1A	33	-2806	-16	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1B	33	-2806	-14	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1C	33	-2806	-16	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1D	33	-2806	-14	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1E	33	-2410	-16	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1F	33	-2410	-14	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1G	33	-2410	-16	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1H	33	-2410	-14	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1I	33	-2928	-17	0	0	0	1	1	0.00	0.19	0.00	
1J	33	-2928	-13	0	0	0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1K	33	-2928	-17	-0	0	-0	1	1	0.00	0.19	0.00	
1L	33	-2928	-13	-0	0	-0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1M	33	-2288	-17	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1N	33	-2288	-13	0	0	0	0	1	0.00	0.15	0.00	
1O	33	-2288	-17	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1P	33	-2288	-13	-0	0	-0	0	1	0.00	0.15	0.00	
2	33	-3842	-22	0	0	0	1	1	0.00	0.25	0.00	
1A	65	-2805	-17	0	0	0	-5	1	0.00	0.18	0.02	
1B	65	-2805	-15	0	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1C	65	-2805	-17	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.18	0.02	
1D	65	-2805	-15	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02	

1E	65	-2409	-17	0	0	0	-5	1	0.00	0.16	0.02
1F	65	-2409	-15	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1G	65	-2409	-17	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.16	0.02
1H	65	-2409	-15	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1I	65	-2927	-18	0	0	0	-5	1	0.00	0.19	0.02
1J	65	-2927	-14	0	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.02
1K	65	-2927	-18	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.19	0.02
1L	65	-2927	-14	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.02
1M	65	-2287	-18	0	0	0	-5	1	0.00	0.15	0.02
1N	65	-2287	-14	0	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1O	65	-2287	-18	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.15	0.02
1P	65	-2287	-14	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02
2	65	-3840	-24	0	0	-0	-7	1	0.01	0.25	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2807	0	6	1	0.9200	1.0740	0.8875	--	--	0.20	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1B	-2807	0	5	1	0.9200	1.0740	0.8850	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1C	-2807	-0	6	1	0.9200	1.0702	0.8875	--	--	0.20	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1D	-2807	-0	5	1	0.9200	1.0702	0.8850	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1E	-2411	0	6	1	0.9200	1.0635	0.9034	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1F	-2411	0	5	1	0.9200	1.0635	0.9013	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1G	-2411	-0	6	1	0.9200	1.0603	0.9034	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1H	-2411	-0	5	1	0.9200	1.0603	0.9013	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1I	-2929	0	6	1	0.9200	1.0917	0.8860	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1J	-2929	0	4	1	0.9200	1.0917	0.8749	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1K	-2929	-0	6	1	0.9200	1.0835	0.8860	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1L	-2929	-0	4	1	0.9200	1.0835	0.8749	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1M	-2289	0	6	1	0.9200	1.0716	0.9109	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1N	-2289	0	4	1	0.9200	1.0716	0.9023	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1O	-2289	-0	6	1	0.9200	1.0652	0.9109	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1P	-2289	-0	4	1	0.9200	1.0652	0.9023	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
2	-3843	0	8	1	0.9200	0.9131	0.8431	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 167 NI 14 NF 149 Lungh. 65.7 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0348 0.0348 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3528	1	3	0	1	-2	1	0.00	0.23	0.01	
1B	0	-3528	4	3	0	1	-4	1	0.00	0.23	0.02	
1C	0	-3528	1	-3	0	-1	-2	1	0.00	0.23	0.01	
1D	0	-3528	4	-3	0	-1	-4	1	0.00	0.23	0.02	
1E	0	-3140	1	3	0	1	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1F	0	-3140	4	3	0	1	-4	1	0.00	0.20	0.02	
1G	0	-3140	1	-3	0	-1	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1H	0	-3140	4	-3	0	-1	-4	1	0.00	0.20	0.02	
1I	0	-3642	-2	1	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.00	
1J	0	-3642	7	1	0	0	-5	1	0.00	0.24	0.03	
1K	0	-3642	-2	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.00	
1L	0	-3642	7	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.24	0.03	
1M	0	-3026	-2	1	0	0	-1	1	0.00	0.20	0.00	
1N	0	-3026	7	1	0	0	-5	1	0.00	0.20	0.02	
1O	0	-3026	-2	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.20	0.00	
1P	0	-3026	7	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.20	0.02	
2	0	-4910	3	-0	0	0	-5	1	0.00	0.32	0.03	
1A	33	-3527	-0	3	0	-0	-2	1	0.00	0.23	0.01	
1B	33	-3527	3	3	0	-0	-3	1	0.00	0.23	0.01	
1C	33	-3527	-0	-3	0	0	-2	1	0.00	0.23	0.01	
1D	33	-3527	3	-3	0	0	-3	1	0.00	0.23	0.01	
1E	33	-3139	-0	3	0	-0	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1F	33	-3139	3	3	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1G	33	-3139	-0	-3	0	0	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1H	33	-3139	3	-3	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1I	33	-3641	-3	1	0	-0	-2	1	0.00	0.24	0.01	
1J	33	-3641	6	1	0	-0	-3	1	0.00	0.24	0.02	
1K	33	-3641	-3	-1	0	0	-2	1	0.00	0.24	0.01	
1L	33	-3641	6	-1	0	0	-3	1	0.00	0.24	0.02	
1M	33	-3025	-3	1	0	-0	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1N	33	-3025	6	1	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.02	
1O	33	-3025	-3	-1	0	0	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1P	33	-3025	6	-1	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.02	
2	33	-4909	2	-0	0	0	-4	1	0.00	0.32	0.02	
1A	66	-3526	-2	3	0	-1	-3	1	0.00	0.23	0.01	
1B	66	-3526	2	3	0	-1	-2	1	0.00	0.23	0.01	
1C	66	-3526	-2	-3	0	1	-3	1	0.00	0.23	0.01	
1D	66	-3526	2	-3	0	1	-2	1	0.00	0.23	0.01	
1E	66	-3138	-2	3	0	-1	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1F	66	-3138	2	3	0	-1	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1G	66	-3138	-2	-3	0	1	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1H	66	-3138	2	-3	0	1	-2	1	0.00	0.20	0.01	
1I	66	-3640	-4	1	0	-0	-3	1	0.00	0.24	0.02	

1J	66	-3640	5	1	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.01
1K	66	-3640	-4	-1	0	0	-3	1	0.00	0.24	0.02
1L	66	-3640	5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.01
1M	66	-3024	-4	1	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.01
1N	66	-3024	5	1	0	-0	-1	1	0.00	0.20	0.01
1O	66	-3024	-4	-1	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.01
1P	66	-3024	5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.20	0.01
2	66	-4908	0	-0	0	0	-3	1	0.00	0.32	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3528	-1	-3	1	0.9191	0.8208	1.1387	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1B	-3528	-1	-4	1	0.9191	0.8208	1.0803	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1C	-3528	1	-3	1	0.9191	0.8261	1.1387	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1D	-3528	1	-4	1	0.9191	0.8261	1.0803	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1E	-3140	-1	-3	1	0.9191	0.8405	1.1235	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1F	-3140	-1	-4	1	0.9191	0.8405	1.0714	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1G	-3140	1	-3	1	0.9191	0.8452	1.1235	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1H	-3140	1	-4	1	0.9191	0.8452	1.0714	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1I	-3642	-0	-3	1	0.9191	0.8215	1.0548	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1J	-3642	-0	-5	1	0.9191	0.8215	1.0454	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1K	-3642	0	-3	1	0.9191	0.8338	1.0548	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1L	-3642	0	-5	1	0.9191	0.8338	1.0454	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1M	-3026	-0	-3	1	0.9191	0.8518	1.0455	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1N	-3026	-0	-5	1	0.9191	0.8518	1.0377	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1O	-3026	0	-3	1	0.9191	0.8619	1.0455	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1P	-3026	0	-5	1	0.9191	0.8619	1.0377	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
2	-4910	0	-5	1	0.9191	1.0079	1.1633	--	--	0.35	--	0.37	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 168 NI 121 NF 108 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	723	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1B	0	723	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	723	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1D	0	723	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	925	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1F	0	925	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1G	0	925	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1H	0	925	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1I	0	782	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1J	0	782	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1K	0	782	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1L	0	782	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1M	0	867	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1N	0	867	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1O	0	867	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1P	0	867	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
2	0	1211	15	0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1A	34	724	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	34	724	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1C	34	724	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	34	724	10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1E	34	926	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1F	34	926	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1G	34	926	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1H	34	926	10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1I	34	782	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1J	34	782	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1K	34	782	9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1L	34	782	9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1M	34	868	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1N	34	868	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1O	34	868	9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1P	34	868	9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
2	34	1212	13	0	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.02	
1A	68	725	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1B	68	725	9	0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.03	
1C	68	725	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1D	68	725	9	-0	0	0	6	1	0.00	0.05	0.03	
1E	68	927	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.02	
1F	68	927	9	0	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.03	
1G	68	927	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.06	0.02	
1H	68	927	9	-0	0	0	6	1	0.00	0.06	0.03	
1I	68	783	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.03	
1J	68	783	8	0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.03	
1K	68	783	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.03	
1L	68	783	8	-0	0	0	6	1	0.00	0.05	0.03	
1M	68	869	7	0	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.03	
1N	68	869	8	0	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.03	

1O	68	869	7	-0	0	0	5	1	0.00	0.06	0.03
1P	68	869	8	-0	0	0	6	1	0.00	0.06	0.03
2	68	1214	11	0	0	-0	8	1	0.00	0.08	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 169 NI 135 NF 108 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1298	3	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1B	0	-1298	4	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1C	0	-1298	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1D	0	-1298	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1E	0	-1004	3	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1F	0	-1004	4	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1G	0	-1004	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1H	0	-1004	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1I	0	-1207	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1J	0	-1207	4	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-1207	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1L	0	-1207	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	-1095	3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1N	0	-1095	4	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1O	0	-1095	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1P	0	-1095	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
2	0	-1692	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1A	34	-1297	2	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1B	34	-1297	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1C	34	-1297	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1D	34	-1297	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1E	34	-1004	2	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1F	34	-1004	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1G	34	-1004	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1H	34	-1004	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1I	34	-1206	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1J	34	-1206	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1K	34	-1206	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1L	34	-1206	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1M	34	-1095	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1N	34	-1095	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1O	34	-1095	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1P	34	-1095	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
2	34	-1691	3	0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1A	68	-1297	1	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.02	
1B	68	-1297	1	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1C	68	-1297	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.02	
1D	68	-1297	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1E	68	-1003	1	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.02	
1F	68	-1003	1	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1G	68	-1003	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.02	
1H	68	-1003	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1I	68	-1206	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1J	68	-1206	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1K	68	-1206	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1L	68	-1206	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1M	68	-1094	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1N	68	-1094	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1O	68	-1094	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1P	68	-1094	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
2	68	-1690	2	0	0	-0	4	1	0.00	0.11	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1298	0	3	1	0.9126	1.0054	1.0312	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 46
1B	-1298	0	3	1	0.9126	1.0054	1.0294	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 46
1C	-1298	-0	3	1	0.9126	1.0329	1.0312	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 46
1D	-1298	-0	3	1	0.9126	1.0329	1.0294	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 46
1E	-1004	0	3	1	0.9126	1.0042	1.0242	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1F	-1004	0	3	1	0.9126	1.0042	1.0227	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1G	-1004	-0	3	1	0.9126	1.0254	1.0242	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1H	-1004	-0	3	1	0.9126	1.0254	1.0227	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1I	-1207	0	3	1	0.9126	0.9911	1.0285	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 46

1J	-1207	0	3	1	0.9126	0.9911	1.0280	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 46
1K	-1207	-0	3	1	0.9126	1.0523	1.0285	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 46
1L	-1207	-0	3	1	0.9126	1.0523	1.0280	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 46
1M	-1095	0	3	1	0.9126	0.9919	1.0259	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1N	-1095	0	3	1	0.9126	0.9919	1.0254	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1O	-1095	-0	3	1	0.9126	1.0474	1.0259	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1P	-1095	-0	3	1	0.9126	1.0474	1.0254	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
2	-1692	-0	4	1	0.9126	1.0467	1.0391	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 46

ASTA NUM. 170 NI 119 NF 122 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	180	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	180	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	180	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	180	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	252	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	0	252	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	252	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	252	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	194	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	194	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	194	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	194	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	238	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	238	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	238	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	238	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	318	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	33	181	2	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1B	33	181	3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	33	181	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1D	33	181	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	33	253	2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1F	33	253	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1G	33	253	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1H	33	253	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1I	33	195	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	33	195	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	33	195	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	33	195	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	33	239	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	33	239	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	33	239	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	33	239	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
2	33	319	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1A	65	182	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1B	65	182	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	65	182	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1D	65	182	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	65	254	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1F	65	254	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1G	65	254	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1H	65	254	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1I	65	196	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	65	196	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	65	196	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	65	196	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	65	240	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	65	240	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1O	65	240	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	65	240	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
2	65	320	3	0	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 171 NI 117 NF 120 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-269	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1B	0	-269	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	

1C	0	-269	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1D	0	-269	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1E	0	-185	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1F	0	-185	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1G	0	-185	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1H	0	-185	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1I	0	-251	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1J	0	-251	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1K	0	-251	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1L	0	-251	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1M	0	-203	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1N	0	-203	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1O	0	-203	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1P	0	-203	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
2	0	-334	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1A	33	-268	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1B	33	-268	2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1C	33	-268	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1D	33	-268	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1E	33	-184	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1F	33	-184	2	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1G	33	-184	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1H	33	-184	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1I	33	-251	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1J	33	-251	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1K	33	-251	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1L	33	-251	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1M	33	-202	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1N	33	-202	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1O	33	-202	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1P	33	-202	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
2	33	-333	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01
1A	65	-267	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1B	65	-267	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1C	65	-267	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1D	65	-267	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1E	65	-183	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1F	65	-183	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1G	65	-183	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1H	65	-183	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1I	65	-250	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1J	65	-250	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1K	65	-250	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1L	65	-250	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1M	65	-201	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1N	65	-201	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1O	65	-201	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1P	65	-201	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
2	65	-331	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-269	0	2	1	0.9200	1.0009	1.0074	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1B	-269	0	2	1	0.9200	1.0009	1.0070	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1C	-269	-0	2	1	0.9200	1.0041	1.0074	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1D	-269	-0	2	1	0.9200	1.0041	1.0070	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1E	-185	0	2	1	0.9200	1.0006	1.0051	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1F	-185	0	2	1	0.9200	1.0006	1.0048	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1G	-185	-0	2	1	0.9200	1.0028	1.0051	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1H	-185	-0	2	1	0.9200	1.0028	1.0048	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1I	-251	0	2	1	0.9200	0.9998	1.0068	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1J	-251	0	2	1	0.9200	0.9998	1.0067	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1K	-251	-0	2	1	0.9200	1.0061	1.0068	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1L	-251	-0	2	1	0.9200	1.0061	1.0067	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1M	-203	0	2	1	0.9200	0.9998	1.0055	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1N	-203	0	2	1	0.9200	0.9998	1.0054	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1O	-203	-0	2	1	0.9200	1.0049	1.0055	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1P	-203	-0	2	1	0.9200	1.0049	1.0054	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
2	-334	-0	3	1	0.9200	1.0135	1.0089	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 172 NI 115 NF 118 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-790	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-790	0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-790	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-790	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	-606	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1F	0	-606	0	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1G	0	-606	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	

1H	0	-606	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
1I	0	-738	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1J	0	-738	0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1K	0	-738	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01
1L	0	-738	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01
1M	0	-658	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01
1N	0	-658	0	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01
1O	0	-658	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
1P	0	-658	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
2	0	-1025	-0	0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01
1A	33	-790	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1B	33	-790	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1C	33	-790	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01
1D	33	-790	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01
1E	33	-605	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01
1F	33	-605	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01
1G	33	-605	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
1H	33	-605	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
1I	33	-737	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1J	33	-737	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1K	33	-737	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01
1L	33	-737	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01
1M	33	-657	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01
1N	33	-657	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01
1O	33	-657	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
1P	33	-657	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
2	33	-1024	-2	0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01
1A	65	-789	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01
1B	65	-789	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01
1C	65	-789	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01
1D	65	-789	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01
1E	65	-604	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01
1F	65	-604	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01
1G	65	-604	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01
1H	65	-604	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01
1I	65	-736	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01
1J	65	-736	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01
1K	65	-736	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01
1L	65	-736	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01
1M	65	-656	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01
1N	65	-656	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01
1O	65	-656	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01
1P	65	-656	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01
2	65	-1023	-3	0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-790	0	2	1	0.9200	1.0102	1.0217	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1B	-790	0	2	1	0.9200	1.0102	1.0224	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1C	-790	-0	2	1	0.9200	1.0166	1.0217	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1D	-790	-0	2	1	0.9200	1.0166	1.0224	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1E	-606	0	2	1	0.9200	1.0078	1.0166	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1F	-606	0	2	1	0.9200	1.0078	1.0171	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1G	-606	-0	2	1	0.9200	1.0127	1.0166	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1H	-606	-0	2	1	0.9200	1.0127	1.0171	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1I	-738	0	2	1	0.9200	1.0072	1.0186	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1J	-738	0	2	1	0.9200	1.0072	1.0226	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1K	-738	-0	2	1	0.9200	1.0204	1.0186	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1L	-738	-0	2	1	0.9200	1.0204	1.0226	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1M	-658	0	2	1	0.9200	1.0065	1.0166	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1N	-658	0	2	1	0.9200	1.0065	1.0201	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1O	-658	-0	2	1	0.9200	1.0182	1.0166	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1P	-658	-0	2	1	0.9200	1.0182	1.0201	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
2	-1025	-0	3	1	0.9200	1.0380	1.0285	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 173 NI 113 NF 116 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1306	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1B	0	-1306	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1C	0	-1306	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1D	0	-1306	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1E	0	-1034	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1F	0	-1034	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1G	0	-1034	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1H	0	-1034	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1I	0	-1224	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1J	0	-1224	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-1224	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1L	0	-1224	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	

1M	0	-1116	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01
1N	0	-1116	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01
1O	0	-1116	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01
1P	0	-1116	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01
2	0	-1718	-4	0	0	-0	4	1	0.00	0.11	0.02
1A	33	-1305	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01
1B	33	-1305	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01
1C	33	-1305	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01
1D	33	-1305	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01
1E	33	-1033	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1F	33	-1033	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1G	33	-1033	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
1H	33	-1033	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
1I	33	-1223	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01
1J	33	-1223	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01
1K	33	-1223	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01
1L	33	-1223	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01
1M	33	-1115	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1N	33	-1115	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1O	33	-1115	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
1P	33	-1115	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
2	33	-1717	-6	0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01
1A	65	-1304	-6	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00
1B	65	-1304	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00
1C	65	-1304	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00
1D	65	-1304	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00
1E	65	-1032	-6	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00
1F	65	-1032	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00
1G	65	-1032	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00
1H	65	-1032	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00
1I	65	-1222	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00
1J	65	-1222	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00
1K	65	-1222	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00
1L	65	-1222	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00
1M	65	-1114	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00
1N	65	-1114	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00
1O	65	-1114	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00
1P	65	-1114	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00
2	65	-1716	-7	0	0	-0	0	1	0.00	0.11	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1306	0	3	1	0.9200	1.0241	1.0016	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1B	-1306	0	2	1	0.9200	1.0241	1.0066	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1C	-1306	-0	3	1	0.9200	1.0386	1.0016	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1D	-1306	-0	2	1	0.9200	1.0386	1.0066	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1E	-1034	0	3	1	0.9200	1.0190	1.0012	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1F	-1034	0	2	1	0.9200	1.0190	1.0052	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1G	-1034	-0	3	1	0.9200	1.0305	1.0012	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1H	-1034	-0	2	1	0.9200	1.0305	1.0052	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1I	-1224	0	3	1	0.9200	1.0153	1.0022	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1J	-1224	0	3	1	0.9200	1.0153	1.0051	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1K	-1224	-0	3	1	0.9200	1.0464	1.0022	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1L	-1224	-0	3	1	0.9200	1.0464	1.0051	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1M	-1116	0	3	1	0.9200	1.0140	1.0020	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1N	-1116	0	3	1	0.9200	1.0140	1.0046	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1O	-1116	-0	3	1	0.9200	1.0423	1.0020	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1P	-1116	-0	3	1	0.9200	1.0423	1.0046	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
2	-1718	-0	4	1	0.9200	1.0155	1.0038	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 174 NI 111 NF 114 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1799	-5	1	0	1	3	1	0.00	0.12	0.01	
1B	0	-1799	-4	1	0	1	2	1	0.00	0.12	0.01	
1C	0	-1799	-5	0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1D	0	-1799	-4	0	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1E	0	-1459	-5	1	0	1	3	1	0.00	0.09	0.01	
1F	0	-1459	-4	1	0	1	2	1	0.00	0.09	0.01	
1G	0	-1459	-5	0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1H	0	-1459	-4	0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1I	0	-1692	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1J	0	-1692	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1K	0	-1692	-4	0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1L	0	-1692	-4	0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1M	0	-1566	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1N	0	-1566	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1O	0	-1566	-4	0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1P	0	-1566	-4	0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
2	0	-2393	-6	0	0	0	4	1	0.00	0.16	0.02	

1A	33	-1798	-6	1	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01
1B	33	-1798	-5	1	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01
1C	33	-1798	-6	0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01
1D	33	-1798	-5	0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01
1E	33	-1458	-6	1	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01
1F	33	-1458	-5	1	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01
1G	33	-1458	-6	0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01
1H	33	-1458	-5	0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01
1I	33	-1691	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01
1J	33	-1691	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01
1K	33	-1691	-6	0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01
1L	33	-1691	-5	0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01
1M	33	-1565	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01
1N	33	-1565	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01
1O	33	-1565	-6	0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01
1P	33	-1565	-5	0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01
2	33	-2392	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.16	0.01
1A	65	-1797	-7	1	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1B	65	-1797	-6	1	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1C	65	-1797	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1D	65	-1797	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1E	65	-1457	-7	1	0	0	-1	1	0.00	0.09	0.00
1F	65	-1457	-6	1	0	0	-1	1	0.00	0.09	0.00
1G	65	-1457	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.09	0.00
1H	65	-1457	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.09	0.00
1I	65	-1690	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.00
1J	65	-1690	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.00
1K	65	-1690	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.00
1L	65	-1690	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.00
1M	65	-1564	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.00
1N	65	-1564	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.00
1O	65	-1564	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.00
1P	65	-1564	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.00
2	65	-2390	-9	0	0	-0	-1	1	0.00	0.16	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1799	1	3	1	0.9200	1.0278	0.9762	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1B	-1799	1	2	1	0.9200	1.0278	0.9794	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1C	-1799	-0	3	1	0.9200	1.0694	0.9762	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1D	-1799	-0	2	1	0.9200	1.0694	0.9794	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1E	-1459	1	3	1	0.9200	1.0225	0.9807	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1F	-1459	1	2	1	0.9200	1.0225	0.9833	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1G	-1459	-0	3	1	0.9200	1.0563	0.9807	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1H	-1459	-0	2	1	0.9200	1.0563	0.9833	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1I	-1692	0	3	1	0.9200	1.0055	0.9782	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1J	-1692	0	3	1	0.9200	1.0055	0.9797	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1K	-1692	-0	3	1	0.9200	1.0286	0.9782	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1L	-1692	-0	3	1	0.9200	1.0286	0.9797	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1M	-1566	0	3	1	0.9200	1.0051	0.9798	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1N	-1566	0	3	1	0.9200	1.0051	0.9812	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1O	-1566	-0	3	1	0.9200	1.0265	0.9798	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1P	-1566	-0	3	1	0.9200	1.0265	0.9812	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
2	-2393	0	4	1	0.9200	0.8938	0.9684	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 175 NI 109 NF 112 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2369	-19	2	0	1	9	1	0.00	0.15	0.04	
1B	0	-2369	-15	2	0	1	7	1	0.00	0.15	0.03	
1C	0	-2369	-19	1	0	0	9	1	0.00	0.15	0.04	
1D	0	-2369	-15	1	0	0	7	1	0.00	0.15	0.03	
1E	0	-1965	-19	2	0	1	9	1	0.00	0.13	0.04	
1F	0	-1965	-15	2	0	1	7	1	0.00	0.13	0.03	
1G	0	-1965	-19	1	0	0	9	1	0.00	0.13	0.04	
1H	0	-1965	-15	1	0	0	7	1	0.00	0.13	0.03	
1I	0	-2246	-18	2	0	1	8	1	0.00	0.15	0.04	
1J	0	-2246	-15	2	0	1	7	1	0.00	0.15	0.03	
1K	0	-2246	-18	1	0	0	8	1	0.00	0.15	0.04	
1L	0	-2246	-15	1	0	0	7	1	0.00	0.15	0.03	
1M	0	-2088	-18	2	0	1	8	1	0.00	0.14	0.04	
1N	0	-2088	-15	2	0	1	7	1	0.00	0.14	0.03	
1O	0	-2088	-18	1	0	0	8	1	0.00	0.14	0.04	
1P	0	-2088	-15	1	0	0	7	1	0.00	0.14	0.03	
2	0	-3184	-25	2	0	1	11	1	0.01	0.21	0.05	
1A	33	-2368	-20	2	0	1	2	1	0.00	0.15	0.01	
1B	33	-2368	-16	2	0	1	2	1	0.00	0.15	0.01	
1C	33	-2368	-20	1	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1D	33	-2368	-16	1	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	

1E	33	-1964	-20	2	0	1	2	1	0.00	0.13	0.01
1F	33	-1964	-16	2	0	1	2	1	0.00	0.13	0.01
1G	33	-1964	-20	1	0	-0	2	1	0.00	0.13	0.01
1H	33	-1964	-16	1	0	-0	2	1	0.00	0.13	0.01
1I	33	-2245	-19	2	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01
1J	33	-2245	-16	2	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01
1K	33	-2245	-19	1	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01
1L	33	-2245	-16	1	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01
1M	33	-2087	-19	2	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01
1N	33	-2087	-16	2	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01
1O	33	-2087	-19	1	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01
1P	33	-2087	-16	1	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01
2	33	-3183	-26	2	0	0	3	1	0.01	0.21	0.01
1A	65	-2367	-21	2	0	0	-5	1	0.00	0.15	0.02
1B	65	-2367	-17	2	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1C	65	-2367	-21	1	0	-1	-5	1	0.00	0.15	0.02
1D	65	-2367	-17	1	0	-1	-4	1	0.00	0.15	0.02
1E	65	-1963	-21	2	0	0	-5	1	0.00	0.13	0.02
1F	65	-1963	-17	2	0	0	-4	1	0.00	0.13	0.02
1G	65	-1963	-21	1	0	-1	-5	1	0.00	0.13	0.02
1H	65	-1963	-17	1	0	-1	-4	1	0.00	0.13	0.02
1I	65	-2244	-20	2	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1J	65	-2244	-18	2	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1K	65	-2244	-20	1	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1L	65	-2244	-18	1	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1M	65	-2086	-20	2	0	-0	-4	1	0.00	0.14	0.02
1N	65	-2086	-18	2	0	-0	-4	1	0.00	0.14	0.02
1O	65	-2086	-20	1	0	-0	-4	1	0.00	0.14	0.02
1P	65	-2086	-18	1	0	-0	-4	1	0.00	0.14	0.02
2	65	-3182	-28	2	0	-0	-6	1	0.01	0.21	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2369	1	9	1	0.9200	1.0114	0.9358	--	--	0.17	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1B	-2369	1	7	1	0.9200	1.0114	0.9372	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1C	-2369	-1	9	1	0.9200	0.9775	0.9358	--	--	0.17	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1D	-2369	-1	7	1	0.9200	0.9775	0.9372	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1E	-1965	1	9	1	0.9200	1.0094	0.9468	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1F	-1965	1	7	1	0.9200	1.0094	0.9480	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1G	-1965	-1	9	1	0.9200	0.9813	0.9468	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1H	-1965	-1	7	1	0.9200	0.9813	0.9480	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1I	-2246	1	8	1	0.9200	0.9910	0.9394	--	--	0.16	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1J	-2246	1	7	1	0.9200	0.9910	0.9401	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1K	-2246	-0	8	1	0.9200	0.9021	0.9394	--	--	0.16	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1L	-2246	-0	7	1	0.9200	0.9021	0.9401	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1M	-2088	1	8	1	0.9200	0.9916	0.9437	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1N	-2088	1	7	1	0.9200	0.9916	0.9444	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1O	-2088	-0	8	1	0.9200	0.9090	0.9437	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1P	-2088	-0	7	1	0.9200	0.9090	0.9444	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
2	-3184	1	11	1	0.9200	0.9446	0.9137	--	--	0.23	--	0.28	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 176 NI 12 NF 110 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2432	34	9	0	4	-15	1	0.01	0.16	0.07	
1B	0	-2432	54	9	0	4	-24	1	0.01	0.16	0.12	
1C	0	-2432	34	-3	0	-1	-15	1	0.01	0.16	0.07	
1D	0	-2432	54	-3	0	-1	-24	1	0.01	0.16	0.12	
1E	0	-2066	34	9	0	4	-15	1	0.01	0.13	0.07	
1F	0	-2066	54	9	0	4	-24	1	0.01	0.13	0.12	
1G	0	-2066	34	-3	0	-1	-15	1	0.01	0.13	0.07	
1H	0	-2066	54	-3	0	-1	-24	1	0.01	0.13	0.12	
1I	0	-2328	36	7	0	4	-16	1	0.01	0.15	0.08	
1J	0	-2328	52	7	0	4	-23	1	0.01	0.15	0.11	
1K	0	-2328	36	-1	0	0	-16	1	0.01	0.15	0.08	
1L	0	-2328	52	-1	0	0	-23	1	0.01	0.15	0.11	
1M	0	-2170	36	7	0	4	-16	1	0.01	0.14	0.08	
1N	0	-2170	52	7	0	4	-23	1	0.01	0.14	0.11	
1O	0	-2170	36	-1	0	0	-16	1	0.01	0.14	0.08	
1P	0	-2170	52	-1	0	0	-23	1	0.01	0.14	0.11	
2	0	-3305	64	4	0	3	-29	1	0.01	0.21	0.14	
1A	33	-2431	33	9	0	2	-4	1	0.01	0.16	0.02	
1B	33	-2431	53	9	0	2	-7	1	0.01	0.16	0.03	
1C	33	-2431	33	-3	0	0	-4	1	0.01	0.16	0.02	
1D	33	-2431	53	-3	0	0	-7	1	0.01	0.16	0.03	
1E	33	-2065	33	9	0	2	-4	1	0.01	0.13	0.02	
1F	33	-2065	53	9	0	2	-7	1	0.01	0.13	0.03	
1G	33	-2065	33	-3	0	0	-4	1	0.01	0.13	0.02	
1H	33	-2065	53	-3	0	0	-7	1	0.01	0.13	0.03	
1I	33	-2327	35	7	0	1	-5	1	0.01	0.15	0.02	

1J	33	-2327	51	7	0	1	-6	1	0.01	0.15	0.03
1K	33	-2327	35	-1	0	1	-5	1	0.01	0.15	0.02
1L	33	-2327	51	-1	0	1	-6	1	0.01	0.15	0.03
1M	33	-2169	35	7	0	1	-5	1	0.01	0.14	0.02
1N	33	-2169	51	7	0	1	-6	1	0.01	0.14	0.03
1O	33	-2169	35	-1	0	1	-5	1	0.01	0.14	0.02
1P	33	-2169	51	-1	0	1	-6	1	0.01	0.14	0.03
2	33	-3304	63	4	0	1	-8	1	0.01	0.21	0.04
1A	65	-2430	32	9	0	-1	6	1	0.01	0.16	0.03
1B	65	-2430	52	9	0	-1	10	1	0.01	0.16	0.05
1C	65	-2430	32	-3	0	1	6	1	0.01	0.16	0.03
1D	65	-2430	52	-3	0	1	10	1	0.01	0.16	0.05
1E	65	-2064	32	9	0	-1	6	1	0.01	0.13	0.03
1F	65	-2064	52	9	0	-1	10	1	0.01	0.13	0.05
1G	65	-2064	32	-3	0	1	6	1	0.01	0.13	0.03
1H	65	-2064	52	-3	0	1	10	1	0.01	0.13	0.05
1I	65	-2326	34	7	0	-1	7	1	0.01	0.15	0.03
1J	65	-2326	49	7	0	-1	10	1	0.01	0.15	0.05
1K	65	-2326	34	-1	0	1	7	1	0.01	0.15	0.03
1L	65	-2326	49	-1	0	1	10	1	0.01	0.15	0.05
1M	65	-2168	34	7	0	-1	7	1	0.01	0.14	0.03
1N	65	-2168	49	7	0	-1	10	1	0.01	0.14	0.05
1O	65	-2168	34	-1	0	1	7	1	0.01	0.14	0.03
1P	65	-2168	49	-1	0	1	10	1	0.01	0.14	0.05
2	65	-3302	61	4	0	-0	12	1	0.01	0.21	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2432	4	-15	1	0.9200	0.9579	0.9473	--	--	0.17	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1B	-2432	4	-24	1	0.9200	0.9579	0.9452	--	--	0.17	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1C	-2432	1	-15	1	0.9200	0.9349	0.9473	--	--	0.17	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1D	-2432	1	-24	1	0.9200	0.9349	0.9452	--	--	0.17	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1E	-2066	4	-15	1	0.9200	0.9643	0.9552	--	--	0.15	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1F	-2066	4	-24	1	0.9200	0.9643	0.9535	--	--	0.15	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1G	-2066	1	-15	1	0.9200	0.9447	0.9552	--	--	0.15	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1H	-2066	1	-24	1	0.9200	0.9447	0.9535	--	--	0.15	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1I	-2328	4	-16	1	0.9200	0.9660	0.9493	--	--	0.16	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1J	-2328	4	-23	1	0.9200	0.9660	0.9476	--	--	0.16	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1K	-2328	1	-16	1	0.9200	1.0197	0.9493	--	--	0.16	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1L	-2328	1	-23	1	0.9200	1.0197	0.9476	--	--	0.16	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1M	-2170	4	-16	1	0.9200	0.9683	0.9528	--	--	0.15	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1N	-2170	4	-23	1	0.9200	0.9683	0.9512	--	--	0.15	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1O	-2170	1	-16	1	0.9200	1.0184	0.9528	--	--	0.15	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1P	-2170	1	-23	1	0.9200	1.0184	0.9512	--	--	0.15	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
2	-3305	3	-29	1	0.9200	0.9909	0.9260	--	--	0.23	--	0.37	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 177 NI 133 NF 136 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1870	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1B	0	-1870	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1C	0	-1870	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1D	0	-1870	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1E	0	-1462	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1F	0	-1462	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1G	0	-1462	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1H	0	-1462	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1I	0	-1738	-7	0	0	0	4	1	0.00	0.11	0.02	
1J	0	-1738	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1K	0	-1738	-7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.11	0.02	
1L	0	-1738	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1M	0	-1594	-7	0	0	0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1N	0	-1594	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.02	
1O	0	-1594	-7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1P	0	-1594	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.02	
2	0	-2449	-10	0	0	-0	5	1	0.00	0.16	0.02	
1A	33	-1869	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1B	33	-1869	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1C	33	-1869	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1D	33	-1869	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1E	33	-1461	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1F	33	-1461	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1G	33	-1461	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1H	33	-1461	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1I	33	-1737	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1J	33	-1737	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1K	33	-1737	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1L	33	-1737	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1M	33	-1593	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1N	33	-1593	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	

1O	33	-1593	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01
1P	33	-1593	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01
2	33	-2448	-12	0	0	-0	2	1	0.00	0.16	0.01
1A	65	-1868	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1B	65	-1868	-8	0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.01
1C	65	-1868	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1D	65	-1868	-8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.01
1E	65	-1460	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.09	0.01
1F	65	-1460	-8	0	0	0	-1	1	0.00	0.09	0.01
1G	65	-1460	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.09	0.01
1H	65	-1460	-8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.09	0.01
1I	65	-1736	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1J	65	-1736	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1K	65	-1736	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1L	65	-1736	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1M	65	-1592	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1N	65	-1592	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1O	65	-1592	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1P	65	-1592	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.01
2	65	-2446	-13	0	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1870	0	4	1	0.9200	1.0216	0.9580	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1B	-1870	0	3	1	0.9200	1.0216	0.9604	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1C	-1870	-0	4	1	0.9200	1.0404	0.9580	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1D	-1870	-0	3	1	0.9200	1.0404	0.9604	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1E	-1462	0	4	1	0.9200	1.0169	0.9671	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1F	-1462	0	3	1	0.9200	1.0169	0.9690	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1G	-1462	-0	4	1	0.9200	1.0316	0.9671	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1H	-1462	-0	3	1	0.9200	1.0316	0.9690	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1I	-1738	0	4	1	0.9200	1.0091	0.9613	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1J	-1738	0	3	1	0.9200	1.0091	0.9626	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1K	-1738	-0	4	1	0.9200	1.0526	0.9613	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1L	-1738	-0	3	1	0.9200	1.0526	0.9626	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1M	-1594	0	4	1	0.9200	1.0083	0.9644	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1N	-1594	0	3	1	0.9200	1.0083	0.9657	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1O	-1594	-0	4	1	0.9200	1.0483	0.9644	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1P	-1594	-0	3	1	0.9200	1.0483	0.9657	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
2	-2449	-0	5	1	0.9200	1.0883	0.9449	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 178 NI 131 NF 134 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2371	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1B	0	-2371	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.15	0.02	
1C	0	-2371	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1D	0	-2371	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.15	0.02	
1E	0	-1873	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1F	0	-1873	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1G	0	-1873	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1H	0	-1873	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1I	0	-2207	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1J	0	-2207	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1K	0	-2207	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1L	0	-2207	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1M	0	-2037	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1N	0	-2037	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1O	0	-2037	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1P	0	-2037	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.13	0.02	
2	0	-3119	-12	0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.03	
1A	33	-2370	-10	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1B	33	-2370	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1C	33	-2370	-10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1D	33	-2370	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1E	33	-1872	-10	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1F	33	-1872	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1G	33	-1872	-10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1H	33	-1872	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1I	33	-2206	-10	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1J	33	-2206	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1K	33	-2206	-10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1L	33	-2206	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1M	33	-2036	-10	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1N	33	-2036	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1O	33	-2036	-10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1P	33	-2036	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.00	
2	33	-3118	-14	0	0	-0	1	1	0.00	0.20	0.01	
1A	65	-2369	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.01	

1B	65	-2369	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1C	65	-2369	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.01
1D	65	-2369	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1E	65	-1871	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01
1F	65	-1871	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1G	65	-1871	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01
1H	65	-1871	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1I	65	-2205	-11	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1J	65	-2205	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1K	65	-2205	-11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1L	65	-2205	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1M	65	-2035	-11	0	0	0	-2	1	0.00	0.13	0.01
1N	65	-2035	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.13	0.01
1O	65	-2035	-11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01
1P	65	-2035	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.13	0.01
2	65	-3116	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2371	0	4	1	0.9200	1.0465	0.9311	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1B	-2371	0	3	1	0.9200	1.0465	0.9355	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1C	-2371	-0	4	1	0.9200	1.0609	0.9311	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1D	-2371	-0	3	1	0.9200	1.0609	0.9355	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1E	-1873	0	4	1	0.9200	1.0367	0.9456	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1F	-1873	0	3	1	0.9200	1.0367	0.9491	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1G	-1873	-0	4	1	0.9200	1.0481	0.9456	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1H	-1873	-0	3	1	0.9200	1.0481	0.9491	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1I	-2207	0	4	1	0.9200	1.0339	0.9367	--	--	0.16	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1J	-2207	0	4	1	0.9200	1.0339	0.9387	--	--	0.16	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1K	-2207	-0	4	1	0.9200	1.0681	0.9367	--	--	0.16	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1L	-2207	-0	4	1	0.9200	1.0681	0.9387	--	--	0.16	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1M	-2037	0	4	1	0.9200	1.0313	0.9416	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1N	-2037	0	4	1	0.9200	1.0313	0.9434	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1O	-2037	-0	4	1	0.9200	1.0629	0.9416	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1P	-2037	-0	4	1	0.9200	1.0629	0.9434	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
2	-3119	-0	6	1	0.9200	1.1248	0.9103	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 179 NI 129 NF 132 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2888	-13	0	0	0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1B	0	-2888	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1C	0	-2888	-13	-0	0	-0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1D	0	-2888	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1E	0	-2314	-13	0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1F	0	-2314	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1G	0	-2314	-13	-0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1H	0	-2314	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1I	0	-2697	-12	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1J	0	-2697	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1K	0	-2697	-12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1L	0	-2697	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1M	0	-2505	-12	0	0	0	5	1	0.00	0.16	0.02	
1N	0	-2505	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.16	0.02	
1O	0	-2505	-12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.16	0.02	
1P	0	-2505	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.16	0.02	
2	0	-3822	-17	0	0	-0	6	1	0.00	0.25	0.03	
1A	33	-2887	-14	0	0	0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1B	33	-2887	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1C	33	-2887	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1D	33	-2887	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.19	0.00	
1E	33	-2313	-14	0	0	0	0	1	0.00	0.15	0.00	
1F	33	-2313	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.15	0.00	
1G	33	-2313	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.15	0.00	
1H	33	-2313	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.15	0.00	
1I	33	-2696	-13	0	0	0	0	1	0.00	0.18	0.00	
1J	33	-2696	-12	0	0	0	0	1	0.00	0.18	0.00	
1K	33	-2696	-13	-0	0	-0	0	1	0.00	0.18	0.00	
1L	33	-2696	-12	-0	0	-0	0	1	0.00	0.18	0.00	
1M	33	-2504	-13	0	0	0	0	1	0.00	0.16	0.00	
1N	33	-2504	-12	0	0	0	0	1	0.00	0.16	0.00	
1O	33	-2504	-13	-0	0	-0	0	1	0.00	0.16	0.00	
1P	33	-2504	-12	-0	0	-0	0	1	0.00	0.16	0.00	
2	33	-3821	-18	0	0	-0	1	1	0.00	0.25	0.00	
1A	65	-2886	-15	0	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.02	
1B	65	-2886	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.02	
1C	65	-2886	-15	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.02	
1D	65	-2886	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.02	
1E	65	-2312	-15	0	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02	
1F	65	-2312	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.02	

1G	65	-2312	-15	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1H	65	-2312	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.02
1I	65	-2695	-14	0	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1J	65	-2695	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1K	65	-2695	-14	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1L	65	-2695	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1M	65	-2503	-14	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1N	65	-2503	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1O	65	-2503	-14	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1P	65	-2503	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02
2	65	-3820	-20	0	0	-0	-6	1	0.00	0.25	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2888	0	5	1	0.9200	1.0738	0.8771	--	--	0.20	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1B	-2888	0	4	1	0.9200	1.0738	0.8819	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1C	-2888	-0	5	1	0.9200	1.0862	0.8771	--	--	0.20	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1D	-2888	-0	4	1	0.9200	1.0862	0.8819	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1E	-2314	0	5	1	0.9200	1.0591	0.9015	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1F	-2314	0	4	1	0.9200	1.0591	0.9054	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1G	-2314	-0	5	1	0.9200	1.0690	0.9015	--	--	0.16	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1H	-2314	-0	4	1	0.9200	1.0690	0.9054	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1I	-2697	0	5	1	0.9200	1.0604	0.8863	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1J	-2697	0	4	1	0.9200	1.0604	0.8882	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1K	-2697	-0	5	1	0.9200	1.0903	0.8863	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1L	-2697	-0	4	1	0.9200	1.0903	0.8882	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1M	-2505	0	5	1	0.9200	1.0561	0.8944	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1N	-2505	0	4	1	0.9200	1.0561	0.8961	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1O	-2505	-0	5	1	0.9200	1.0839	0.8944	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1P	-2505	-0	4	1	0.9200	1.0839	0.8961	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
2	-3822	-0	6	1	0.9200	1.1531	0.8385	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 180 NI 127 NF 130 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3391	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.03	
1B	0	-3391	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1C	0	-3391	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.03	
1D	0	-3391	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1E	0	-2767	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.03	
1F	0	-2767	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1G	0	-2767	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.03	
1H	0	-2767	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1I	0	-3183	-15	0	0	0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1J	0	-3183	-14	0	0	0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1K	0	-3183	-15	-0	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1L	0	-3183	-14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1M	0	-2975	-15	0	0	0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1N	0	-2975	-14	0	0	0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1O	0	-2975	-15	-0	0	-0	5	1	0.00	0.19	0.02	
1P	0	-2975	-14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.19	0.02	
2	0	-4525	-22	0	0	-0	7	1	0.00	0.29	0.04	
1A	33	-3390	-17	0	0	0	-0	1	0.00	0.22	0.00	
1B	33	-3390	-14	0	0	0	0	1	0.00	0.22	0.00	
1C	33	-3390	-17	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.22	0.00	
1D	33	-3390	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.22	0.00	
1E	33	-2766	-17	0	0	0	-0	1	0.00	0.18	0.00	
1F	33	-2766	-14	0	0	0	0	1	0.00	0.18	0.00	
1G	33	-2766	-17	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.18	0.00	
1H	33	-2766	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.18	0.00	
1I	33	-3182	-16	0	0	0	-0	1	0.00	0.21	0.00	
1J	33	-3182	-15	0	0	0	-0	1	0.00	0.21	0.00	
1K	33	-3182	-16	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.21	0.00	
1L	33	-3182	-15	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.21	0.00	
1M	33	-2974	-16	0	0	0	-0	1	0.00	0.19	0.00	
1N	33	-2974	-15	0	0	0	-0	1	0.00	0.19	0.00	
1O	33	-2974	-16	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.19	0.00	
1P	33	-2974	-15	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.19	0.00	
2	33	-4524	-23	0	0	-0	-0	1	0.01	0.29	0.00	
1A	65	-3389	-18	0	0	0	-6	1	0.00	0.22	0.03	
1B	65	-3389	-15	0	0	0	-5	1	0.00	0.22	0.02	
1C	65	-3389	-18	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.22	0.03	
1D	65	-3389	-15	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.22	0.02	
1E	65	-2765	-18	0	0	0	-6	1	0.00	0.18	0.03	
1F	65	-2765	-15	0	0	0	-5	1	0.00	0.18	0.02	
1G	65	-2765	-18	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.18	0.03	
1H	65	-2765	-15	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.18	0.02	
1I	65	-3181	-17	0	0	0	-6	1	0.00	0.21	0.03	
1J	65	-3181	-16	0	0	0	-5	1	0.00	0.21	0.02	
1K	65	-3181	-17	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.21	0.03	

1L	65	-3181	-16	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.21	0.02
1M	65	-2973	-17	0	0	0	-6	1	0.00	0.19	0.03
1N	65	-2973	-16	0	0	0	-5	1	0.00	0.19	0.02
1O	65	-2973	-17	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.19	0.03
1P	65	-2973	-16	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.19	0.02
2	65	-4522	-24	0	0	-0	-8	1	0.01	0.29	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3391	0	-6	1	0.9200	1.1036	0.8499	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1B	-3391	0	-5	1	0.9200	1.1036	0.8475	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1C	-3391	-0	-6	1	0.9200	1.1156	0.8499	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1D	-3391	-0	-5	1	0.9200	1.1156	0.8475	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1E	-2767	0	-6	1	0.9200	1.0845	0.8776	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1F	-2767	0	-5	1	0.9200	1.0845	0.8756	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1G	-2767	-0	-6	1	0.9200	1.0943	0.8776	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1H	-2767	-0	-5	1	0.9200	1.0943	0.8756	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1I	-3183	0	-6	1	0.9200	1.0860	0.8585	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1J	-3183	0	-5	1	0.9200	1.0860	0.8577	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1K	-3183	-0	-6	1	0.9200	1.1158	0.8585	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1L	-3183	-0	-5	1	0.9200	1.1158	0.8577	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1M	-2975	0	-6	1	0.9200	1.0804	0.8677	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1N	-2975	0	-5	1	0.9200	1.0804	0.8670	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1O	-2975	-0	-6	1	0.9200	1.1083	0.8677	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1P	-2975	-0	-5	1	0.9200	1.1083	0.8670	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
2	-4525	-0	-8	1	0.9200	1.1662	0.7946	--	--	0.32	--	0.35	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 181 NI 125 NF 128 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3881	-19	0	0	0	6	1	0.00	0.25	0.03	
1B	0	-3881	-15	0	0	0	5	1	0.00	0.25	0.02	
1C	0	-3881	-19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.25	0.03	
1D	0	-3881	-15	-0	0	-0	5	1	0.00	0.25	0.02	
1E	0	-3229	-19	0	0	0	6	1	0.00	0.21	0.03	
1F	0	-3229	-15	0	0	0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1G	0	-3229	-19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.21	0.03	
1H	0	-3229	-15	-0	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1I	0	-3664	-18	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.03	
1J	0	-3664	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.02	
1K	0	-3664	-18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.03	
1L	0	-3664	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.02	
1M	0	-3446	-18	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.03	
1N	0	-3446	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.02	
1O	0	-3446	-18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.03	
1P	0	-3446	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.02	
2	0	-5225	-25	0	0	-0	7	1	0.01	0.34	0.04	
1A	33	-3880	-20	0	0	0	-1	1	0.00	0.25	0.00	
1B	33	-3880	-17	0	0	0	-1	1	0.00	0.25	0.00	
1C	33	-3880	-20	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.25	0.00	
1D	33	-3880	-17	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.25	0.00	
1E	33	-3228	-20	0	0	0	-1	1	0.00	0.21	0.00	
1F	33	-3228	-17	0	0	0	-1	1	0.00	0.21	0.00	
1G	33	-3228	-20	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.21	0.00	
1H	33	-3228	-17	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.21	0.00	
1I	33	-3663	-19	0	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.00	
1J	33	-3663	-18	0	0	0	-1	1	0.00	0.24	0.00	
1K	33	-3663	-19	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.00	
1L	33	-3663	-18	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.24	0.00	
1M	33	-3445	-19	0	0	0	-1	1	0.00	0.22	0.00	
1N	33	-3445	-18	0	0	0	-1	1	0.00	0.22	0.00	
1O	33	-3445	-19	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.22	0.00	
1P	33	-3445	-18	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.22	0.00	
2	33	-5224	-27	0	0	-0	-1	1	0.01	0.34	0.01	
1A	65	-3879	-21	0	0	0	-8	1	0.00	0.25	0.04	
1B	65	-3879	-18	0	0	0	-6	1	0.00	0.25	0.03	
1C	65	-3879	-21	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.25	0.04	
1D	65	-3879	-18	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.25	0.03	
1E	65	-3227	-21	0	0	0	-8	1	0.00	0.21	0.04	
1F	65	-3227	-18	0	0	0	-6	1	0.00	0.21	0.03	
1G	65	-3227	-21	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.21	0.04	
1H	65	-3227	-18	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.21	0.03	
1I	65	-3662	-20	0	0	0	-7	1	0.00	0.24	0.04	
1J	65	-3662	-19	0	0	0	-7	1	0.00	0.24	0.03	
1K	65	-3662	-20	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.24	0.04	
1L	65	-3662	-19	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.24	0.03	
1M	65	-3444	-20	0	0	0	-7	1	0.00	0.22	0.03	
1N	65	-3444	-19	0	0	0	-7	1	0.00	0.22	0.03	
1O	65	-3444	-20	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.22	0.03	
1P	65	-3444	-19	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.22	0.03	

2	65	-5222	-28	0	0	-0	-10	1	0.01	0.34	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3881	0	-8	1	0.9200	1.1589	0.8607	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1B	-3881	0	-6	1	0.9200	1.1589	0.8588	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1C	-3881	-0	-8	1	0.9200	1.1629	0.8607	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1D	-3881	-0	-6	1	0.9200	1.1629	0.8588	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1E	-3229	0	-8	1	0.9200	1.1323	0.8840	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1F	-3229	0	-6	1	0.9200	1.1323	0.8825	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1G	-3229	-0	-8	1	0.9200	1.1355	0.8840	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1H	-3229	-0	-6	1	0.9200	1.1355	0.8825	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1I	-3664	0	-7	1	0.9200	1.1227	0.8672	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1J	-3664	0	-7	1	0.9200	1.1227	0.8682	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1K	-3664	-0	-7	1	0.9200	1.1384	0.8672	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1L	-3664	-0	-7	1	0.9200	1.1384	0.8682	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1M	-3446	0	-7	1	0.9200	1.1155	0.8751	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1N	-3446	0	-7	1	0.9200	1.1155	0.8760	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1O	-3446	-0	-7	1	0.9200	1.1302	0.8751	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1P	-3446	-0	-7	1	0.9200	1.1302	0.8760	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
2	-5225	-0	-10	1	0.9200	1.2264	0.8081	--	--	0.37	--	0.41	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 182 NI 123 NF 126 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-4394	-26	0	0	0	8	1	0.01	0.29	0.04	
1B	0	-4394	-22	0	0	0	6	1	0.00	0.29	0.03	
1C	0	-4394	-26	-1	0	-0	8	1	0.01	0.29	0.04	
1D	0	-4394	-22	-1	0	-0	6	1	0.00	0.29	0.03	
1E	0	-3714	-26	0	0	0	8	1	0.01	0.24	0.04	
1F	0	-3714	-22	0	0	0	6	1	0.00	0.24	0.03	
1G	0	-3714	-26	-1	0	-0	8	1	0.01	0.24	0.04	
1H	0	-3714	-22	-1	0	-0	6	1	0.00	0.24	0.03	
1I	0	-4172	-25	0	0	0	7	1	0.01	0.27	0.04	
1J	0	-4172	-23	0	0	0	6	1	0.01	0.27	0.03	
1K	0	-4172	-25	-1	0	-0	7	1	0.01	0.27	0.04	
1L	0	-4172	-23	-1	0	-0	6	1	0.01	0.27	0.03	
1M	0	-3936	-25	0	0	0	7	1	0.01	0.26	0.04	
1N	0	-3936	-23	0	0	0	6	1	0.01	0.26	0.03	
1O	0	-3936	-25	-1	0	-0	7	1	0.01	0.26	0.04	
1P	0	-3936	-23	-1	0	-0	6	1	0.01	0.26	0.03	
2	0	-5957	-35	-0	0	-0	10	1	0.01	0.39	0.06	
1A	33	-4393	-28	0	0	0	-1	1	0.01	0.29	0.01	
1B	33	-4393	-23	0	0	0	-1	1	0.01	0.29	0.01	
1C	33	-4393	-28	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.29	0.01	
1D	33	-4393	-23	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.29	0.01	
1E	33	-3713	-28	0	0	0	-1	1	0.01	0.24	0.01	
1F	33	-3713	-23	0	0	0	-1	1	0.01	0.24	0.01	
1G	33	-3713	-28	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.24	0.01	
1H	33	-3713	-23	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.24	0.01	
1I	33	-4171	-26	0	0	-0	-1	1	0.01	0.27	0.01	
1J	33	-4171	-24	0	0	-0	-1	1	0.01	0.27	0.01	
1K	33	-4171	-26	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.27	0.01	
1L	33	-4171	-24	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.27	0.01	
1M	33	-3935	-26	0	0	-0	-1	1	0.01	0.26	0.01	
1N	33	-3935	-24	0	0	-0	-1	1	0.01	0.26	0.01	
1O	33	-3935	-26	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.26	0.01	
1P	33	-3935	-24	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.26	0.01	
2	33	-5956	-37	-0	0	-0	-2	1	0.01	0.39	0.01	
1A	65	-4392	-29	0	0	1	-10	1	0.01	0.29	0.06	
1B	65	-4392	-24	0	0	1	-9	1	0.01	0.29	0.05	
1C	65	-4392	-29	-1	0	-1	-10	1	0.01	0.29	0.06	
1D	65	-4392	-24	-1	0	-1	-9	1	0.01	0.29	0.05	
1E	65	-3712	-29	0	0	1	-10	1	0.01	0.24	0.05	
1F	65	-3712	-24	0	0	1	-9	1	0.01	0.24	0.04	
1G	65	-3712	-29	-1	0	-1	-10	1	0.01	0.24	0.05	
1H	65	-3712	-24	-1	0	-1	-9	1	0.01	0.24	0.04	
1I	65	-4170	-28	0	0	-0	-10	1	0.01	0.27	0.05	
1J	65	-4170	-25	0	0	-0	-9	1	0.01	0.27	0.05	
1K	65	-4170	-28	-1	0	0	-10	1	0.01	0.27	0.05	
1L	65	-4170	-25	-1	0	0	-9	1	0.01	0.27	0.05	
1M	65	-3934	-28	0	0	-0	-10	1	0.01	0.26	0.05	
1N	65	-3934	-25	0	0	-0	-9	1	0.01	0.26	0.05	
1O	65	-3934	-28	-1	0	0	-10	1	0.01	0.26	0.05	
1P	65	-3934	-25	-1	0	0	-9	1	0.01	0.26	0.05	
2	65	-5954	-38	-0	0	0	-14	1	0.01	0.39	0.09	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-4394	1	-10	1	0.9200	1.0397	0.8382	--	--	0.31	--	0.36	Snell. 'zx'= 44
1B	-4394	1	-9	1	0.9200	1.0397	0.8425	--	--	0.31	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1C	-4394	-1	-10	1	0.9200	1.1184	0.8382	--	--	0.31	--	0.36	Snell. 'zx'= 44
1D	-4394	-1	-9	1	0.9200	1.1184	0.8425	--	--	0.31	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1E	-3714	1	-10	1	0.9200	1.0335	0.8632	--	--	0.26	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1F	-3714	1	-9	1	0.9200	1.0335	0.8669	--	--	0.26	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1G	-3714	-1	-10	1	0.9200	1.1001	0.8632	--	--	0.26	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1H	-3714	-1	-9	1	0.9200	1.1001	0.8669	--	--	0.26	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1I	-4172	-0	-10	1	0.9200	0.8904	0.8443	--	--	0.29	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1J	-4172	-0	-9	1	0.9200	0.8904	0.8524	--	--	0.29	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
1K	-4172	-0	-10	1	0.9200	0.8247	0.8443	--	--	0.29	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1L	-4172	-0	-9	1	0.9200	0.8247	0.8524	--	--	0.29	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
1M	-3936	-0	-10	1	0.9200	0.8966	0.8531	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1N	-3936	-0	-9	1	0.9200	0.8966	0.8608	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1O	-3936	-0	-10	1	0.9200	0.8347	0.8531	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1P	-3936	-0	-9	1	0.9200	0.8347	0.8608	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
2	-5957	-0	-14	1	0.9200	0.9055	0.7806	--	--	0.42	--	0.47	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 183 NI 15 NF 124 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-4699	-13	2	0	1	1	1	0.00	0.31	0.01	
1B	0	-4699	3	2	0	1	-6	1	0.00	0.31	0.03	
1C	0	-4699	-13	-5	0	-2	1	1	0.00	0.31	0.01	
1D	0	-4699	3	-5	0	-2	-6	1	0.00	0.31	0.03	
1E	0	-4015	-13	2	0	1	1	1	0.00	0.26	0.00	
1F	0	-4015	3	2	0	1	-6	1	0.00	0.26	0.03	
1G	0	-4015	-13	-5	0	-2	1	1	0.00	0.26	0.01	
1H	0	-4015	3	-5	0	-2	-6	1	0.00	0.26	0.03	
1I	0	-4489	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.29	0.00	
1J	0	-4489	1	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.29	0.03	
1K	0	-4489	-11	-3	0	-1	0	1	0.00	0.29	0.01	
1L	0	-4489	1	-3	0	-1	-5	1	0.00	0.29	0.03	
1M	0	-4225	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.27	0.00	
1N	0	-4225	1	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.27	0.03	
1O	0	-4225	-11	-3	0	-1	0	1	0.00	0.27	0.01	
1P	0	-4225	1	-3	0	-1	-5	1	0.00	0.27	0.03	
2	0	-6403	-7	-2	0	-1	-4	1	0.00	0.42	0.02	
1A	33	-4699	-14	2	0	-0	-3	1	0.00	0.31	0.02	
1B	33	-4699	2	2	0	-0	-5	1	0.00	0.31	0.03	
1C	33	-4699	-14	-5	0	-0	-3	1	0.00	0.31	0.02	
1D	33	-4699	2	-5	0	-0	-5	1	0.00	0.31	0.03	
1E	33	-4014	-14	2	0	-0	-3	1	0.00	0.26	0.02	
1F	33	-4014	2	2	0	-0	-5	1	0.00	0.26	0.03	
1G	33	-4014	-14	-5	0	-0	-3	1	0.00	0.26	0.02	
1H	33	-4014	2	-5	0	-0	-5	1	0.00	0.26	0.03	
1I	33	-4488	-12	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.29	0.02	
1J	33	-4488	-0	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.29	0.03	
1K	33	-4488	-12	-3	0	-0	-4	1	0.00	0.29	0.02	
1L	33	-4488	-0	-3	0	-0	-5	1	0.00	0.29	0.03	
1M	33	-4225	-12	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.27	0.02	
1N	33	-4225	-0	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.27	0.03	
1O	33	-4225	-12	-3	0	-0	-4	1	0.00	0.27	0.02	
1P	33	-4225	-0	-3	0	-0	-5	1	0.00	0.27	0.03	
2	33	-6402	-9	-2	0	-0	-6	1	0.00	0.42	0.04	
1A	65	-4698	-15	2	0	-1	-8	1	0.00	0.31	0.04	
1B	65	-4698	0	2	0	-1	-5	1	0.00	0.31	0.03	
1C	65	-4698	-15	-5	0	1	-8	1	0.00	0.31	0.04	
1D	65	-4698	0	-5	0	1	-5	1	0.00	0.31	0.03	
1E	65	-4014	-15	2	0	-1	-8	1	0.00	0.26	0.04	
1F	65	-4014	0	2	0	-1	-5	1	0.00	0.26	0.02	
1G	65	-4014	-15	-5	0	1	-8	1	0.00	0.26	0.04	
1H	65	-4014	0	-5	0	1	-5	1	0.00	0.26	0.02	
1I	65	-4488	-13	-0	0	0	-8	1	0.00	0.29	0.04	
1J	65	-4488	-1	-0	0	0	-5	1	0.00	0.29	0.03	
1K	65	-4488	-13	-3	0	1	-8	1	0.00	0.29	0.04	
1L	65	-4488	-1	-3	0	1	-5	1	0.00	0.29	0.03	
1M	65	-4224	-13	-0	0	0	-8	1	0.00	0.27	0.04	
1N	65	-4224	-1	-0	0	0	-5	1	0.00	0.27	0.03	
1O	65	-4224	-13	-3	0	1	-8	1	0.00	0.27	0.04	
1P	65	-4224	-1	-3	0	1	-5	1	0.00	0.27	0.03	
2	65	-6401	-10	-2	0	1	-9	1	0.00	0.42	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-4699	-1	-8	1	0.9200	0.7940	0.9682	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 44
1B	-4699	-1	-6	1	0.9200	0.7940	1.1716	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 44
1C	-4699	-2	-8	1	0.9200	0.8350	0.9682	--	--	0.33	--	0.38	Snell. 'zx'= 44
1D	-4699	-2	-6	1	0.9200	0.8350	1.1716	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 44
1E	-4015	-1	-8	1	0.9200	0.8240	0.9728	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1F	-4015	-1	-6	1	0.9200	0.8240	1.1466	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1G	-4015	-2	-8	1	0.9200	0.8591	0.9728	--	--	0.28	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
1H	-4015	-2	-6	1	0.9200	0.8591	1.1466	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1I	-4489	-0	-8	1	0.9200	0.8619	0.9890	--	--	0.32	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1J	-4489	-0	-5	1	0.9200	0.8619	1.2037	--	--	0.32	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1K	-4489	-1	-8	1	0.9200	0.8848	0.9890	--	--	0.32	--	0.36	Snell. 'zx'= 44
1L	-4489	-1	-5	1	0.9200	0.8848	1.2037	--	--	0.32	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1M	-4225	-0	-8	1	0.9200	0.8700	0.9896	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1N	-4225	-0	-5	1	0.9200	0.8700	1.1918	--	--	0.30	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
1O	-4225	-1	-8	1	0.9200	0.8915	0.9896	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1P	-4225	-1	-5	1	0.9200	0.8915	1.1918	--	--	0.30	--	0.33	Snell. 'zx'= 44
2	-6403	-1	-9	1	0.9200	0.8343	1.1072	--	--	0.45	--	0.51	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 184 NI 200 NF 199 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	2	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	2	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	2	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	3	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	3	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	3	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	3	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	2	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	2	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	2	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	2	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	3	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	3	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	3	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	3	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	3	0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	3	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	3	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	3	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	3	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	4	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	4	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	4	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	4	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	3	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	3	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	3	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	3	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	4	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	4	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	4	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	4	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	4	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	4	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	4	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	4	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	4	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	5	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	42	5	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	5	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	42	5	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	4	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	4	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	4	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	4	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	42	5	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	42	5	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	42	5	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	42	5	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	42	6	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 185 NI 201 NF 202 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-27	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	0	-27	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	0	-27	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	-27	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	0	36	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	36	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	36	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	36	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	0	-22	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-22	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-22	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-22	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	31	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	31	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	31	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	31	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	7	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	21	-26	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	-26	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	-26	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	-26	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	36	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	36	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	36	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	36	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	-21	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	-21	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	-21	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	-21	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	32	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	32	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	32	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	32	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	8	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	-25	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	-25	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	-25	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	-25	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	37	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	37	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	37	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	37	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	-20	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-20	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-20	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-20	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	33	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	33	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	33	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	33	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	9	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-27	1	0	1	0.9703	1.0004	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-27	1	0	1	0.9703	1.0004	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-27	1	0	1	0.9703	1.0001	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-27	1	0	1	0.9703	1.0001	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-22	1	0	1	0.9703	1.0004	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1J	-22	1	0	1	0.9703	1.0004	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-22	1	0	1	0.9703	1.0001	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1L	-22	1	0	1	0.9703	1.0001	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 186 NI 203 NF 204 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-25	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-25	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-25	-2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-25	-1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	56	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	56	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	56	-2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	56	-1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-16	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-16	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-16	-2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-16	-0	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	48	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	48	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	48	-2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	

1P	0	48	-0	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	22	-2	-2	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	21	-24	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1B	21	-24	-1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1C	21	-24	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1D	21	-24	-1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1E	21	57	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	21	57	-1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	21	57	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1H	21	57	-1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	21	-15	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	21	-15	-0	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1K	21	-15	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	21	-15	-0	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1M	21	49	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	21	49	-0	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	21	49	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	21	49	-0	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	21	23	-2	-2	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1A	42	-23	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1B	42	-23	-1	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1C	42	-23	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1D	42	-23	-1	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1E	42	58	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	42	58	-1	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1G	42	58	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1H	42	58	-1	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	42	-14	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	42	-14	-0	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1K	42	-14	-2	-2	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	-14	-0	-2	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	50	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	42	50	-0	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1O	42	50	-2	-2	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	42	50	-0	-2	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
2	42	24	-2	-2	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-25	2	-0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-25	2	0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-25	1	-0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-25	1	0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-16	2	-0	1	0.9703	1.0002	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1J	-16	2	-0	1	0.9703	1.0002	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-16	2	-0	1	0.9703	1.0002	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1L	-16	2	-0	1	0.9703	1.0002	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 187 NI 205 NF 206 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3	-6	4	0	5	2	1	0.00	0.00	0.03	
1B	0	-3	4	4	0	5	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1C	0	-3	-6	0	0	3	2	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-3	4	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	54	-6	4	0	5	2	1	0.00	0.00	0.03	
1F	0	54	4	4	0	5	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1G	0	54	-6	0	0	3	2	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	54	4	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	1	-4	4	0	5	1	1	0.00	0.00	0.02	
1J	0	1	3	4	0	5	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1K	0	1	-4	1	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1L	0	1	3	1	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1M	0	50	-4	4	0	5	1	1	0.00	0.00	0.02	
1N	0	50	3	4	0	5	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1O	0	50	-4	1	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1P	0	50	3	1	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
2	0	35	-1	4	0	6	0	1	0.00	0.00	0.03	
1A	21	-2	-6	4	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1B	21	-2	4	4	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1C	21	-2	-6	0	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	21	-2	4	0	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	21	55	-6	4	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1F	21	55	4	4	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1G	21	55	-6	0	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	21	55	4	0	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	21	2	-4	4	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1J	21	2	3	4	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1K	21	2	-4	1	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	21	2	3	1	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	21	51	-4	4	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1N	21	51	3	4	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	

1O	21	51	-4	1	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01
1P	21	51	3	1	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01
2	21	36	-1	4	0	5	0	1	0.00	0.00	0.03
1A	42	-1	-6	4	0	4	-1	1	0.00	0.00	0.02
1B	42	-1	4	4	0	4	1	1	0.00	0.00	0.02
1C	42	-1	-6	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1D	42	-1	4	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01
1E	42	56	-6	4	0	4	-1	1	0.00	0.00	0.02
1F	42	56	4	4	0	4	1	1	0.00	0.00	0.02
1G	42	56	-6	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1H	42	56	4	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01
1I	42	3	-4	4	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02
1J	42	3	3	4	0	3	0	1	0.00	0.00	0.02
1K	42	3	-4	1	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	3	3	1	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	52	-4	4	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02
1N	42	52	3	4	0	3	0	1	0.00	0.00	0.02
1O	42	52	-4	1	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1P	42	52	3	1	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01
2	42	37	-1	4	0	5	-0	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3	5	2	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-3	5	-1	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-3	3	2	1	0.9703	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1D	-3	3	-1	1	0.9703	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 188 NI 207 NF 208 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-17	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-17	3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-17	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-17	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	46	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	46	3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	46	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	46	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-13	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-13	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-13	0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-13	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	41	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	41	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	41	0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	41	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	18	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-16	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-16	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-16	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-16	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	46	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	46	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	46	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	46	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-12	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-12	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-12	0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-12	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	42	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	42	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	42	0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	42	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	19	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	-15	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	-15	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	-15	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	-15	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	47	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	42	47	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	47	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	42	47	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	-11	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	-11	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	-11	0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	-11	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	42	43	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	42	43	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	42	43	0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	42	43	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	42	20	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-17	0	-0	1	0.9703	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1B	-17	0	1	1	0.9703	0.9998	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1C	-17	-0	-0	1	0.9703	1.0003	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1D	-17	-0	1	1	0.9703	1.0003	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1I	-13	0	-0	1	0.9703	0.9998	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1J	-13	0	-0	1	0.9703	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1K	-13	-0	-0	1	0.9703	1.0001	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1L	-13	-0	-0	1	0.9703	1.0001	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 189 NI 209 NF 210 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-11	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-11	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-11	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-11	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	65	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	65	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	65	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	65	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-3	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-3	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-3	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-3	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	57	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	57	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	57	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	57	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	34	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-10	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-10	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-10	1	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-10	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	66	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	66	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	66	1	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	66	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-2	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-2	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-2	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-2	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	58	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	58	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	58	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	58	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	35	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	-9	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	-9	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	-9	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	-9	2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	66	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	42	66	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	66	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	42	66	2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	-1	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	-1	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	-1	1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	-1	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	42	59	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	42	59	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	42	59	1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	42	59	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	42	36	2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-11	0	-0	1	0.9703	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1B	-11	0	0	1	0.9703	0.9999	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-11	1	-0	1	0.9703	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1D	-11	1	0	1	0.9703	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-3	1	0	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1J	-3	1	0	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-3	-0	0	1	0.9703	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28

1L -3 -0 0 1 0.9703 0.9999 0.9999 -- -- 0.00 -- 0.00 Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 190 NI 211 NF 212 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	19	-3	-8	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	19	5	-8	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	19	-3	-12	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	19	5	-12	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	46	-3	-8	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	46	5	-8	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	46	-3	-12	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	46	5	-12	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	14	-2	-8	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	14	4	-8	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	14	-2	-12	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	14	4	-12	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	51	-2	-8	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	51	4	-8	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	51	-2	-12	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	51	4	-12	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	40	1	-15	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	21	20	-3	-8	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	21	20	5	-8	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	21	20	-3	-12	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	21	20	5	-12	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	21	47	-3	-8	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	21	47	5	-8	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	21	47	-3	-12	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	21	47	5	-12	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	21	15	-2	-8	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	21	15	4	-8	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	21	15	-2	-12	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	21	15	4	-12	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	21	52	-2	-8	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	21	52	4	-8	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	21	52	-2	-12	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	21	52	4	-12	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	21	42	1	-15	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	42	21	-3	-8	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1B	42	21	5	-8	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1C	42	21	-3	-12	0	4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1D	42	21	5	-12	0	4	1	1	0.00	0.00	0.02	
1E	42	47	-3	-8	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1F	42	47	5	-8	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1G	42	47	-3	-12	0	4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1H	42	47	5	-12	0	4	1	1	0.00	0.00	0.02	
1I	42	16	-2	-8	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1J	42	16	4	-8	0	3	0	1	0.00	0.00	0.02	
1K	42	16	-2	-12	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1L	42	16	4	-12	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1M	42	53	-2	-8	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1N	42	53	4	-8	0	3	0	1	0.00	0.00	0.02	
1O	42	53	-2	-12	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1P	42	53	4	-12	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
2	42	43	1	-15	0	5	0	1	0.00	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 191 NI 18 NF 206 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-97	-11	25	0	11	5	1	0.01	0.01	0.05	
1B	0	-97	13	25	0	11	-5	1	0.01	0.01	0.05	
1C	0	-97	-11	13	0	6	5	1	0.00	0.01	0.03	
1D	0	-97	13	13	0	6	-5	1	0.00	0.01	0.03	
1E	0	-18	-11	25	0	11	5	1	0.01	0.00	0.05	
1F	0	-18	13	25	0	11	-5	1	0.01	0.00	0.05	
1G	0	-18	-11	13	0	6	5	1	0.00	0.00	0.03	
1H	0	-18	13	13	0	6	-5	1	0.00	0.00	0.03	
1I	0	-94	-7	23	0	10	3	1	0.01	0.01	0.05	
1J	0	-94	9	23	0	10	-3	1	0.01	0.01	0.05	
1K	0	-94	-7	14	0	6	3	1	0.00	0.01	0.03	
1L	0	-94	9	14	0	6	-3	1	0.00	0.01	0.03	

1M	0	-22	-7	23	0	10	3	1	0.01	0.00	0.05
1N	0	-22	9	23	0	10	-3	1	0.01	0.00	0.05
1O	0	-22	-7	14	0	6	3	1	0.00	0.00	0.03
1P	0	-22	9	14	0	6	-3	1	0.00	0.00	0.03
2	0	-78	1	27	0	12	0	1	0.01	0.01	0.06
1A	32	-96	-12	25	0	3	2	1	0.01	0.01	0.01
1B	32	-96	12	25	0	3	-1	1	0.01	0.01	0.01
1C	32	-96	-12	13	0	2	2	1	0.00	0.01	0.01
1D	32	-96	12	13	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01
1E	32	-17	-12	25	0	3	2	1	0.01	0.00	0.01
1F	32	-17	12	25	0	3	-1	1	0.01	0.00	0.01
1G	32	-17	-12	13	0	2	2	1	0.00	0.00	0.01
1H	32	-17	12	13	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1I	32	-93	-8	23	0	3	1	1	0.01	0.01	0.01
1J	32	-93	8	23	0	3	-1	1	0.01	0.01	0.01
1K	32	-93	-8	14	0	2	1	1	0.00	0.01	0.01
1L	32	-93	8	14	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01
1M	32	-21	-8	23	0	3	1	1	0.01	0.00	0.01
1N	32	-21	8	23	0	3	-1	1	0.01	0.00	0.01
1O	32	-21	-8	14	0	2	1	1	0.00	0.00	0.01
1P	32	-21	8	14	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01
2	32	-77	-0	27	0	3	0	1	0.01	0.00	0.02
1A	64	-95	-13	25	0	-5	-2	1	0.01	0.01	0.02
1B	64	-95	11	25	0	-5	2	1	0.01	0.01	0.02
1C	64	-95	-13	13	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.01
1D	64	-95	11	13	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.01
1E	64	-16	-13	25	0	-5	-2	1	0.01	0.00	0.02
1F	64	-16	11	25	0	-5	2	1	0.01	0.00	0.02
1G	64	-16	-13	13	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	-16	11	13	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-92	-9	23	0	-5	-2	1	0.01	0.01	0.02
1J	64	-92	7	23	0	-5	1	1	0.01	0.01	0.02
1K	64	-92	-9	14	0	-3	-2	1	0.00	0.01	0.01
1L	64	-92	7	14	0	-3	1	1	0.00	0.01	0.01
1M	64	-20	-9	23	0	-5	-2	1	0.01	0.00	0.02
1N	64	-20	7	23	0	-5	1	1	0.01	0.00	0.02
1O	64	-20	-9	14	0	-3	-2	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	-20	7	14	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-75	-2	27	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-97	11	5	1	0.9236	0.9976	0.9978	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
1B	-97	11	-5	1	0.9236	0.9976	0.9979	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
1C	-97	6	5	1	0.9236	0.9978	0.9978	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-97	6	-5	1	0.9236	0.9978	0.9979	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1E	-18	11	5	1	0.9236	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
1F	-18	11	-5	1	0.9236	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
1G	-18	6	5	1	0.9236	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1H	-18	6	-5	1	0.9236	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1I	-94	10	3	1	0.9236	0.9977	0.9979	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
1J	-94	10	-3	1	0.9236	0.9977	0.9981	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
1K	-94	6	3	1	0.9236	0.9978	0.9979	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1L	-94	6	-3	1	0.9236	0.9978	0.9981	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1M	-22	10	3	1	0.9236	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
1N	-22	10	-3	1	0.9236	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
1O	-22	6	3	1	0.9236	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1P	-22	6	-3	1	0.9236	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
2	-78	12	0	1	0.9236	0.9981	1.0020	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 192 NI 205 NF 204 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-96	-1	5	0	2	1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-96	3	5	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-96	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-96	3	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	31	-1	5	0	2	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	31	3	5	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	31	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	31	3	3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-83	-1	5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-83	2	5	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-83	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-83	2	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	17	-1	5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	17	2	5	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	17	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	17	2	3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-44	1	6	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	

1A	32	-95	-2	5	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1B	32	-95	2	5	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1C	32	-95	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1D	32	-95	2	3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1E	32	32	-2	5	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	32	32	2	5	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	32	32	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	32	32	2	3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	32	-82	-2	5	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	32	-82	1	5	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	32	-82	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	32	-82	1	3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	32	18	-2	5	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	32	18	1	5	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	32	18	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	32	18	1	3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	32	-43	-0	6	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	64	-94	-3	5	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01
1B	64	-94	1	5	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01
1C	64	-94	-3	3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1D	64	-94	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1E	64	33	-3	5	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	33	1	5	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	33	-3	3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	64	33	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-81	-3	5	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.01
1J	64	-81	0	5	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01
1K	64	-81	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	64	-81	0	3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	64	19	-3	5	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	19	0	5	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	19	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	19	0	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-41	-2	6	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-96	2	1	1	0.9238	0.9952	0.9973	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-96	2	-1	1	0.9238	0.9952	0.9991	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-96	-1	1	1	0.9238	0.9960	0.9973	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-96	-1	-1	1	0.9238	0.9960	0.9991	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1I	-83	-2	1	1	0.9238	0.9960	0.9977	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-83	-2	-1	1	0.9238	0.9960	1.0000	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1K	-83	-1	1	1	0.9238	0.9964	0.9977	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-83	-1	-1	1	0.9238	0.9964	1.0000	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-44	-2	-0	1	0.9238	0.9980	1.0009	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 193 NI 203 NF 202 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-65	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-65	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-65	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-65	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	29	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	29	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	29	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	29	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-59	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-59	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-59	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-59	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	23	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	23	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	23	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	23	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-25	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-64	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-64	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-64	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-64	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	30	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	30	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	30	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	30	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-58	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	-58	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	-58	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	-58	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	

1M	32	24	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	32	24	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	32	24	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	32	24	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	32	-24	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	64	-63	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	64	-63	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	64	-63	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1D	64	-63	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1E	64	31	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	64	31	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	64	31	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	31	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-57	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	64	-57	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	64	-57	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	64	-57	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1M	64	25	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	64	25	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	64	25	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	25	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-23	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-65	-1	0	1	0.9238	1.0002	1.0022	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-65	-1	-0	1	0.9238	1.0002	1.0020	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-65	-1	0	1	0.9238	1.0008	1.0022	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-65	-1	-0	1	0.9238	1.0008	1.0020	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-59	-1	-0	1	0.9238	1.0004	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-59	-1	-0	1	0.9238	1.0004	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-59	-1	-0	1	0.9238	1.0006	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-59	-1	-0	1	0.9238	1.0006	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-25	-1	-0	1	0.9238	1.0002	1.0008	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 194 NI 201 NF 199 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-50	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-50	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-50	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-50	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	51	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	51	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	51	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	51	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-42	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-42	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-42	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-42	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	42	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	42	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	42	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	42	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-2	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-49	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-49	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-49	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-49	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	51	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	51	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	51	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	51	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-41	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	-41	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	-41	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	-41	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	43	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	43	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	43	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	43	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-0	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	64	-48	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	64	-48	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	64	-48	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	64	-48	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	64	52	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	52	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	52	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

1H	64	52	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-40	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	64	-40	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	64	-40	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	64	-40	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1M	64	44	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	64	44	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	64	44	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	44	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	64	1	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-50	-1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0014	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-50	-1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-50	-1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0014	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-50	-1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-42	-1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0013	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-42	-1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0011	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-42	-1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0013	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-42	-1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0011	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-2	-1	0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 195 NI 207 NF 199 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-65	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-65	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-65	1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-65	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	34	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	34	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	34	1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	34	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-59	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-59	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-59	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-59	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	27	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	27	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	27	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	27	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-19	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-64	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-64	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-64	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	32	-64	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	32	35	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	35	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	35	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	35	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	32	-58	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	-58	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	-58	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	32	-58	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	32	28	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	28	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	28	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	32	28	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	32	-17	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-63	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	64	-63	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	64	-63	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	64	-63	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	64	36	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	36	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	36	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	36	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-57	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	64	-57	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	64	-57	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	64	-57	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	64	29	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	29	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	29	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	29	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-16	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-65	-1	-0	1	0.9238	1.0017	1.0017	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-65	-1	-0	1	0.9238	1.0017	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-65	-1	-0	1	0.9238	1.0018	1.0017	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-65	-1	-0	1	0.9238	1.0018	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-59	-1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-59	-1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-59	-1	-0	1	0.9238	1.0017	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-59	-1	-0	1	0.9238	1.0017	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-19	-2	0	1	0.9238	1.0005	1.0006	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 196 NI 209 NF 208 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-81	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-81	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-81	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-81	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	13	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	13	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	13	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	13	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-74	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-74	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-74	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-74	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	7	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	7	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	7	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	7	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-42	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-80	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	32	-80	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	32	-80	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	32	-80	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	32	14	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	14	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	14	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	14	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	32	-74	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	-74	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	-74	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	32	-74	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	32	8	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	8	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	8	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	32	8	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	32	-41	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-79	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	64	-79	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	64	-79	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	64	-79	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	64	15	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	15	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	15	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	15	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-73	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	64	-73	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	64	-73	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	64	-73	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	64	9	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	9	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	9	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	9	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-40	-2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-81	-1	-0	1	0.9238	1.0026	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-81	-1	0	1	0.9238	1.0026	1.0025	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-81	-1	-0	1	0.9238	1.0034	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-81	-1	0	1	0.9238	1.0034	1.0025	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-74	-1	-0	1	0.9238	1.0026	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-74	-1	0	1	0.9238	1.0026	1.0024	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

1K	-74	-1	-0	1	0.9238	1.0030	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-74	-1	0	1	0.9238	1.0030	1.0024	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-42	-1	-0	1	0.9238	1.0016	1.0012	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 197 NI 211 NF 210 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-107	-1	0	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-107	2	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-107	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-107	2	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	11	-1	0	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	11	2	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	11	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	11	2	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-95	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-95	2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-95	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-95	2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	-1	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	-1	2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	-1	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-1	2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-60	1	-1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-106	-2	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-106	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	32	-106	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	32	-106	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	12	-2	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	12	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	12	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	12	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-94	-2	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	-94	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	-94	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	32	-94	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	32	0	-2	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	0	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	0	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	32	0	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	32	-59	-1	-1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-105	-3	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	64	-105	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	64	-105	-3	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	64	-105	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	64	13	-3	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	13	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	13	-3	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	64	13	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-93	-3	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	64	-93	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	64	-93	-3	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	64	-93	-1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	64	1	-3	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	1	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	1	-3	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	1	-1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-58	-2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-107	-1	1	1	0.9238	1.0038	0.9968	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-107	-1	-1	1	0.9238	1.0038	1.0004	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-107	-1	1	1	0.9238	1.0020	0.9968	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-107	-1	-1	1	0.9238	1.0020	1.0004	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1I	-95	-1	-0	1	0.9238	1.0020	0.9971	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-95	-1	-0	1	0.9238	1.0020	1.0018	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-95	-1	-0	1	0.9238	1.0042	0.9971	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1L	-95	-1	-0	1	0.9238	1.0042	1.0018	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1M	-1	-1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1N	-1	-1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1O	-1	-1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1P	-1	-1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-60	-2	-0	1	0.9238	1.0021	1.0005	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 198 NI 17 NF 212 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-94	-6	5	0	1	3	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-94	10	5	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-94	-6	1	0	-1	3	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-94	10	1	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	-51	-6	5	0	1	3	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-51	10	5	0	1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-51	-6	1	0	-1	3	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-51	10	1	0	-1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-101	-4	6	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-101	7	6	0	1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-101	-4	0	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-101	7	0	0	-1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	-44	-4	6	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-44	7	6	0	1	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-44	-4	0	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-44	7	0	0	-1	-3	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-94	2	4	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	32	-93	-8	5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-93	9	5	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	32	-93	-8	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	32	-93	9	1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	32	-50	-8	5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	-50	9	5	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	-50	-8	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	-50	9	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	32	-100	-5	6	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	32	-100	6	6	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	32	-100	-5	0	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	32	-100	6	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	32	-43	-5	6	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	-43	6	6	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	-43	-5	0	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	32	-43	6	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	32	-93	1	4	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1A	64	-92	-9	5	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1B	64	-92	8	5	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	64	-92	-9	1	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1D	64	-92	8	1	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	64	-49	-9	5	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	-49	8	5	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	-49	-9	1	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	-49	8	1	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-99	-6	6	0	-3	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	64	-99	5	6	0	-3	1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	64	-99	-6	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	64	-99	5	0	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	64	-42	-6	6	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	64	-42	5	6	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	64	-42	-6	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	-42	5	0	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-92	-0	4	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-94	-2	3	1	0.9236	0.9988	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1B	-94	-2	-4	1	0.9236	0.9988	0.9980	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1C	-94	-2	3	1	0.9236	1.0028	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1D	-94	-2	-4	1	0.9236	1.0028	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1E	-51	-2	3	1	0.9236	0.9993	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1F	-51	-2	-4	1	0.9236	0.9993	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1G	-51	-2	3	1	0.9236	1.0015	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1H	-51	-2	-4	1	0.9236	1.0015	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1I	-101	-3	2	1	0.9236	0.9985	0.9979	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1J	-101	-3	-3	1	0.9236	0.9985	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1K	-101	-1	2	1	0.9236	1.0045	0.9979	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1L	-101	-1	-3	1	0.9236	1.0045	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1M	-44	-3	2	1	0.9236	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1N	-44	-3	-3	1	0.9236	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1O	-44	-1	2	1	0.9236	1.0019	0.9991	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1P	-44	-1	-3	1	0.9236	1.0019	0.9991	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-94	-3	-0	1	0.9236	1.0005	0.9997	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 199 NI 16 NF 213 Lungh. 65.5 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0347 0.0347 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-96	-10	-12	0	-6	5	1	0.00	0.01	0.03
1B	0	-96	13	-12	0	-6	-5	1	0.00	0.01	0.03
1C	0	-96	-10	-23	0	-10	5	1	0.01	0.01	0.05
1D	0	-96	13	-23	0	-10	-5	1	0.01	0.01	0.05
1E	0	-22	-10	-12	0	-6	5	1	0.00	0.00	0.03
1F	0	-22	13	-12	0	-6	-5	1	0.00	0.00	0.03
1G	0	-22	-10	-23	0	-10	5	1	0.01	0.00	0.05
1H	0	-22	13	-23	0	-10	-5	1	0.01	0.00	0.05
1I	0	-94	-6	-13	0	-6	3	1	0.00	0.01	0.03
1J	0	-94	9	-13	0	-6	-3	1	0.00	0.01	0.03
1K	0	-94	-6	-22	0	-10	3	1	0.00	0.01	0.05
1L	0	-94	9	-22	0	-10	-3	1	0.00	0.01	0.05
1M	0	-24	-6	-13	0	-6	3	1	0.00	0.00	0.03
1N	0	-24	9	-13	0	-6	-3	1	0.00	0.00	0.03
1O	0	-24	-6	-22	0	-10	3	1	0.00	0.00	0.05
1P	0	-24	9	-22	0	-10	-3	1	0.00	0.00	0.05
2	0	-79	1	-26	0	-12	-0	1	0.01	0.01	0.06
1A	33	-95	-12	-12	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.01
1B	33	-95	11	-12	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01
1C	33	-95	-12	-23	0	-3	2	1	0.01	0.01	0.01
1D	33	-95	11	-23	0	-3	-1	1	0.01	0.01	0.01
1E	33	-21	-12	-12	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.01
1F	33	-21	11	-12	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1G	33	-21	-12	-23	0	-3	2	1	0.01	0.00	0.01
1H	33	-21	11	-23	0	-3	-1	1	0.01	0.00	0.01
1I	33	-93	-8	-13	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.01
1J	33	-93	7	-13	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01
1K	33	-93	-8	-22	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.01
1L	33	-93	7	-22	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01
1M	33	-23	-8	-13	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1N	33	-23	7	-13	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1O	33	-23	-8	-22	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1P	33	-23	7	-22	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
2	33	-78	-0	-26	0	-3	0	1	0.01	0.01	0.01
1A	65	-94	-13	-12	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.01
1B	65	-94	10	-12	0	2	2	1	0.00	0.01	0.01
1C	65	-94	-13	-23	0	5	-2	1	0.01	0.01	0.02
1D	65	-94	10	-23	0	5	2	1	0.01	0.01	0.02
1E	65	-20	-13	-12	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.01
1F	65	-20	10	-12	0	2	2	1	0.00	0.00	0.01
1G	65	-20	-13	-23	0	5	-2	1	0.01	0.00	0.02
1H	65	-20	10	-23	0	5	2	1	0.01	0.00	0.02
1I	65	-92	-9	-13	0	3	-2	1	0.00	0.01	0.01
1J	65	-92	6	-13	0	3	1	1	0.00	0.01	0.01
1K	65	-92	-9	-22	0	5	-2	1	0.00	0.01	0.02
1L	65	-92	6	-22	0	5	1	1	0.00	0.01	0.02
1M	65	-22	-9	-13	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.01
1N	65	-22	6	-13	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01
1O	65	-22	-9	-22	0	5	-2	1	0.00	0.00	0.02
1P	65	-22	6	-22	0	5	1	1	0.00	0.00	0.02
2	65	-77	-2	-26	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-96	-6	5	1	0.9196	0.9977	0.9978	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1B	-96	-6	-5	1	0.9196	0.9977	0.9979	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1C	-96	-10	5	1	0.9196	0.9975	0.9978	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1D	-96	-10	-5	1	0.9196	0.9975	0.9979	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1E	-22	-6	5	1	0.9196	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1F	-22	-6	-5	1	0.9196	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1G	-22	-10	5	1	0.9196	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1H	-22	-10	-5	1	0.9196	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1I	-94	-6	3	1	0.9196	0.9977	0.9979	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1J	-94	-6	-3	1	0.9196	0.9977	0.9981	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1K	-94	-10	3	1	0.9196	0.9976	0.9979	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1L	-94	-10	-3	1	0.9196	0.9976	0.9981	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1M	-24	-6	3	1	0.9196	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1N	-24	-6	-3	1	0.9196	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1O	-24	-10	3	1	0.9196	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1P	-24	-10	-3	1	0.9196	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
2	-79	-12	0	1	0.9196	0.9980	1.0022	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 200 NI 214 NF 215 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-96	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-96	3	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-96	-1	-4	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-96	3	-4	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	

1E	0	31	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	31	3	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	31	-1	-4	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01
1H	0	31	3	-4	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1I	0	-83	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	-83	2	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	-83	-1	-4	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	-83	2	-4	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	18	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	18	2	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	18	-1	-4	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01
1P	0	18	2	-4	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
2	0	-43	1	-5	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1A	32	-95	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1B	32	-95	2	-3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1C	32	-95	-2	-4	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1D	32	-95	2	-4	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1E	32	32	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	32	32	2	-3	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	32	32	-2	-4	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	32	32	2	-4	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	32	-82	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	32	-82	1	-3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	32	-82	-2	-4	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	32	-82	1	-4	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	32	19	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	32	19	1	-3	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	32	19	-2	-4	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	32	19	1	-4	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	32	-42	-0	-5	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	64	-94	-3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1B	64	-94	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	64	-94	-3	-4	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1D	64	-94	1	-4	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1E	64	33	-3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	64	33	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	64	33	-3	-4	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	33	1	-4	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-81	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	64	-81	0	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	64	-81	-3	-4	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1L	64	-81	0	-4	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1M	64	20	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	64	20	0	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	64	20	-3	-4	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	20	0	-4	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-41	-2	-5	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-96	1	1	1	0.9238	0.9962	0.9973	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-96	1	-1	1	0.9238	0.9962	0.9991	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-96	1	1	1	0.9238	0.9953	0.9973	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-96	1	-1	1	0.9238	0.9953	0.9991	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1I	-83	1	1	1	0.9238	0.9965	0.9977	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-83	1	-1	1	0.9238	0.9965	0.9999	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-83	1	1	1	0.9238	0.9961	0.9977	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1L	-83	1	-1	1	0.9238	0.9961	0.9999	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-43	2	-0	1	0.9238	0.9980	1.0009	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 201 NI 216 NF 217 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-64	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-64	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-64	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-64	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	29	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	29	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	29	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	29	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-59	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-59	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-59	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-59	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	23	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	23	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	23	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	23	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-25	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	32	-64	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	32	-64	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	32	-64	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	32	-64	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	32	30	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	32	30	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	32	30	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	32	30	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	32	-58	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	32	-58	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	32	-58	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	32	-58	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	32	24	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	32	24	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	32	24	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	32	24	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	32	-24	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	64	-63	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1B	64	-63	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1C	64	-63	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	64	-63	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	64	31	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	31	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	31	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	64	31	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-57	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	64	-57	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1K	64	-57	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	64	-57	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	64	25	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	25	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	25	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	25	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-22	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-64	1	0	1	0.9238	1.0008	1.0023	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-64	1	-0	1	0.9238	1.0008	1.0020	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-64	1	0	1	0.9238	1.0002	1.0023	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-64	1	-0	1	0.9238	1.0002	1.0020	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-59	1	-0	1	0.9238	1.0006	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-59	1	-0	1	0.9238	1.0006	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-59	1	-0	1	0.9238	1.0004	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-59	1	-0	1	0.9238	1.0004	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-25	1	-0	1	0.9238	1.0002	1.0008	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 202 NI 218 NF 226 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-50	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-50	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-50	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-50	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	51	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	51	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	51	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	51	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-42	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-42	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-42	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-42	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	43	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	43	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	43	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	43	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-1	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-49	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-49	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-49	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-49	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	52	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	52	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	52	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	52	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-41	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	-41	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	-41	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	-41	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1M	32	43	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	32	43	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	32	43	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	32	43	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	32	0	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	64	-48	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1B	64	-48	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1C	64	-48	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	64	-48	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	64	53	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	53	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	53	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	64	53	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-40	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	64	-40	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1K	64	-40	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	64	-40	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	64	44	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	44	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	44	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	44	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	1	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-50	1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0014	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-50	1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-50	1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0014	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-50	1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-42	1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0013	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-42	1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0011	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-42	1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0013	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-42	1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0011	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-1	1	0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 203 NI 224 NF 226 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-65	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-65	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-65	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-65	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	33	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	33	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	33	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	33	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-59	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-59	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-59	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-59	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	27	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	27	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	27	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	27	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-19	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-64	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	32	-64	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	32	-64	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-64	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	34	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	34	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	34	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	34	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-58	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	32	-58	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	32	-58	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	-58	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	28	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	28	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	28	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	28	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-18	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-63	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	64	-63	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	64	-63	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	64	-63	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	64	35	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	35	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	35	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1H	64	35	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-57	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	64	-57	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1K	64	-57	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	64	-57	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	64	29	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	29	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	29	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	29	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-17	-1	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-65	1	-0	1	0.9238	1.0018	1.0017	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-65	1	-0	1	0.9238	1.0018	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-65	1	-0	1	0.9238	1.0017	1.0017	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-65	1	-0	1	0.9238	1.0017	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-59	1	-0	1	0.9238	1.0018	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-59	1	-0	1	0.9238	1.0018	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-59	1	-0	1	0.9238	1.0013	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-59	1	-0	1	0.9238	1.0013	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-19	2	0	1	0.9238	1.0005	1.0006	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 204 NI 222 NF 223 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-81	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-81	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-81	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-81	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	13	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	13	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	13	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	13	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-75	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-75	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-75	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-75	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	7	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	7	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	7	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	7	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-43	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-80	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-80	0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	32	-80	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	32	-80	0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	14	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	14	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	14	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	14	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-74	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	32	-74	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	32	-74	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	-74	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	8	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	8	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	8	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	8	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-41	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-79	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	64	-79	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	64	-79	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	64	-79	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	64	15	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	15	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	15	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	64	15	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-73	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	64	-73	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	64	-73	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	64	-73	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	64	9	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	64	9	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	64	9	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	64	9	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	64	-40	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-81	1	-0	1	0.9238	1.0034	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-81	1	0	1	0.9238	1.0034	1.0024	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-81	1	-0	1	0.9238	1.0026	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-81	1	0	1	0.9238	1.0026	1.0024	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-75	1	-0	1	0.9238	1.0030	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-75	1	0	1	0.9238	1.0030	1.0025	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-75	1	-0	1	0.9238	1.0026	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-75	1	0	1	0.9238	1.0026	1.0025	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-43	1	-0	1	0.9238	1.0016	1.0012	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 205 NI 220 NF 221 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-107	-1	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-107	2	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-107	-1	-0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-107	2	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	11	-1	1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	11	2	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	11	-1	-0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	11	2	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-96	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-96	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-96	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-96	2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	-1	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-1	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-1	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	-1	2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-61	1	1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-106	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	32	-106	1	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	32	-106	-2	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	32	-106	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	32	12	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	12	1	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	12	-2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	12	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	32	-95	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	32	-95	1	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	32	-95	-2	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	-95	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	0	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	0	1	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	0	-2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	0	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-59	-1	1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-106	-3	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	64	-106	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	64	-106	-3	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	64	-106	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	64	13	-3	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	13	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	13	-3	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	13	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-94	-3	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	64	-94	-1	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	64	-94	-3	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	64	-94	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	64	1	-3	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	64	1	-1	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	64	1	-3	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	64	1	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	64	-58	-2	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-107	1	1	1	0.9238	1.0020	0.9968	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-107	1	-1	1	0.9238	1.0020	1.0004	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-107	1	1	1	0.9238	1.0038	0.9968	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-107	1	-1	1	0.9238	1.0038	1.0004	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1I	-96	1	-0	1	0.9238	1.0042	0.9971	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-96	1	-0	1	0.9238	1.0042	1.0018	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

1K	-96	1	-0	1	0.9238	1.0020	0.9971	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-96	1	-0	1	0.9238	1.0020	1.0018	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1M	-1	1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1N	-1	1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1O	-1	1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1P	-1	1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-61	2	-0	1	0.9238	1.0021	1.0005	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 206 NI 17 NF 219 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-94	-6	-1	0	1	3	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-94	10	-1	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-94	-6	-5	0	-1	3	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-94	10	-5	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	-51	-6	-1	0	1	3	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-51	10	-1	0	1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-51	-6	-5	0	-1	3	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-51	10	-5	0	-1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-101	-4	-0	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-101	7	-0	0	1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-101	-4	-6	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-101	7	-6	0	-1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	-44	-4	-0	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-44	7	-0	0	1	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-44	-4	-6	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-44	7	-6	0	-1	-3	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-95	2	-4	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	32	-93	-8	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-93	9	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	32	-93	-8	-5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	32	-93	9	-5	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	-50	-8	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	-50	9	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	-50	-8	-5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	-50	9	-5	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-100	-5	-0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	32	-100	6	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	32	-100	-5	-6	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	32	-100	6	-6	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	32	-43	-5	-0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	-43	6	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	-43	-5	-6	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	32	-43	6	-6	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	32	-93	1	-4	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1A	64	-92	-9	-1	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1B	64	-92	8	-1	0	2	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	64	-92	-9	-5	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1D	64	-92	8	-5	0	2	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	64	-50	-9	-1	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	-50	8	-1	0	2	2	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	-50	-9	-5	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	-50	8	-5	0	2	2	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-99	-6	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	64	-99	5	-0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	64	-99	-6	-6	0	3	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	64	-99	5	-6	0	3	1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	64	-42	-6	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	64	-42	5	-0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	64	-42	-6	-6	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	-42	5	-6	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-92	-0	-4	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-94	2	3	1	0.9236	1.0028	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1B	-94	2	-4	1	0.9236	1.0028	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1C	-94	2	3	1	0.9236	0.9988	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1D	-94	2	-4	1	0.9236	0.9988	0.9980	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1E	-51	2	3	1	0.9236	1.0015	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1F	-51	2	-4	1	0.9236	1.0015	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1G	-51	2	3	1	0.9236	0.9993	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1H	-51	2	-4	1	0.9236	0.9993	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1I	-101	1	2	1	0.9236	1.0045	0.9980	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-101	1	-3	1	0.9236	1.0045	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1K	-101	3	2	1	0.9236	0.9985	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1L	-101	3	-3	1	0.9236	0.9985	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1M	-44	1	2	1	0.9236	1.0020	0.9991	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1N	-44	1	-3	1	0.9236	1.0020	0.9991	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1O	-44	3	2	1	0.9236	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43

1P	-44	3	-3	1	0.9236	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
2	-95	3	-0	1	0.9236	1.0005	0.9997	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 207 NI 214 NF 213 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-4	4	0	5	1	1	0.00	0.00	0.03	
1B	0	-0	6	4	0	5	-2	1	0.00	0.00	0.03	
1C	0	-0	-4	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	6	0	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	52	-4	4	0	5	1	1	0.00	0.00	0.03	
1F	0	52	6	4	0	5	-2	1	0.00	0.00	0.03	
1G	0	52	-4	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	52	6	0	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	3	-3	4	0	5	1	1	0.00	0.00	0.02	
1J	0	3	4	4	0	5	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1K	0	3	-3	1	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	3	4	1	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	49	-3	4	0	5	1	1	0.00	0.00	0.02	
1N	0	49	4	4	0	5	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1O	0	49	-3	1	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	49	4	1	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	34	1	3	0	6	-0	1	0.00	0.00	0.03	
1A	21	1	-4	4	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1B	21	1	6	4	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1C	21	1	-4	0	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	21	1	6	0	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	21	53	-4	4	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1F	21	53	6	4	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1G	21	53	-4	0	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	21	53	6	0	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	21	3	-3	4	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1J	21	3	4	4	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1K	21	3	-3	1	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	21	3	4	1	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	21	50	-3	4	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1N	21	50	4	4	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1O	21	50	-3	1	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	21	50	4	1	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	21	36	1	3	0	5	-0	1	0.00	0.00	0.03	
1A	42	1	-4	4	0	4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1B	42	1	6	4	0	4	1	1	0.00	0.00	0.02	
1C	42	1	-4	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1D	42	1	6	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	42	53	-4	4	0	4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1F	42	53	6	4	0	4	1	1	0.00	0.00	0.02	
1G	42	53	-4	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	42	53	6	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	42	4	-3	4	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1J	42	4	4	4	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1K	42	4	-3	1	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	42	4	4	1	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1M	42	51	-3	4	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1N	42	51	4	4	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1O	42	51	-3	1	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	51	4	1	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
2	42	37	1	3	0	5	0	1	0.00	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	5	1	1	0.9703	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-0	5	-2	1	0.9703	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-0	3	1	1	0.9703	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1D	-0	3	-2	1	0.9703	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 208 NI 216 NF 215 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-25	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-25	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-25	1	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-25	2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	56	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	56	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	56	1	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	56	2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-17	0	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-17	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

1K	0	-17	0	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-17	2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	48	0	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	0	48	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1O	0	48	0	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	48	2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	21	2	-2	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1A	21	-24	1	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1B	21	-24	2	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1C	21	-24	1	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1D	21	-24	2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1E	21	57	1	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	21	57	2	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	21	57	1	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1H	21	57	2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	21	-16	0	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	21	-16	2	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1K	21	-16	0	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	21	-16	2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1M	21	49	0	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	21	49	2	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	21	49	0	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	21	49	2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	21	23	2	-2	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	42	-23	1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1B	42	-23	2	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1C	42	-23	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1D	42	-23	2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1E	42	58	1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1F	42	58	2	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	42	58	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1H	42	58	2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	42	-15	0	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1J	42	-15	2	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1K	42	-15	0	-2	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	-15	2	-2	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	50	0	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1N	42	50	2	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	42	50	0	-2	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1P	42	50	2	-2	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
2	42	24	2	-2	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-25	2	-0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-25	2	0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-25	1	-0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-25	1	0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-17	2	0	1	0.9703	1.0002	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1J	-17	2	0	1	0.9703	1.0002	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-17	2	0	1	0.9703	1.0002	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1L	-17	2	0	1	0.9703	1.0002	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 209 NI 218 NF 217 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-27	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-27	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-27	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-27	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	35	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	35	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	35	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	35	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-23	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-23	2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-23	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-23	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	31	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	31	2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	31	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	31	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	6	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-26	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-26	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-26	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-26	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	36	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	36	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	36	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	36	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-22	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1J	21	-22	2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	-22	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	-22	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	32	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	32	2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	32	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	32	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	8	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	-25	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	-25	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	-25	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	-25	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	37	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	37	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	37	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	37	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	-21	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-21	2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-21	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-21	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	33	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	33	2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	33	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	33	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	9	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-27	1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-27	1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-27	1	-0	1	0.9703	1.0001	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-27	1	-0	1	0.9703	1.0001	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-23	1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1J	-23	1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-23	1	-0	1	0.9703	1.0001	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1L	-23	1	-0	1	0.9703	1.0001	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 210 NI 220 NF 219 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	19	-5	-8	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	19	3	-8	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	19	-5	-12	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	19	3	-12	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	46	-5	-8	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	46	3	-8	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	46	-5	-12	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	46	3	-12	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	14	-4	-8	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	14	2	-8	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	14	-4	-12	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	14	2	-12	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	51	-4	-8	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	51	2	-8	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	51	-4	-12	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	51	2	-12	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	41	-1	-15	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	21	20	-5	-8	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	21	20	3	-8	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	21	20	-5	-12	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	21	20	3	-12	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	21	47	-5	-8	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	21	47	3	-8	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	21	47	-5	-12	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	21	47	3	-12	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	21	15	-4	-8	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	21	15	2	-8	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	21	15	-4	-12	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	21	15	2	-12	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	21	52	-4	-8	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	21	52	2	-8	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	21	52	-4	-12	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	21	52	2	-12	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	21	42	-1	-15	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	42	21	-5	-8	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1B	42	21	3	-8	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1C	42	21	-5	-12	0	4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1D	42	21	3	-12	0	4	1	1	0.00	0.00	0.02	
1E	42	48	-5	-8	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1F	42	48	3	-8	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1G	42	48	-5	-12	0	4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1H	42	48	3	-12	0	4	1	1	0.00	0.00	0.02	

1I	42	16	-4	-8	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.02
1J	42	16	2	-8	0	3	0	1	0.00	0.00	0.02
1K	42	16	-4	-12	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1L	42	16	2	-12	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02
1M	42	53	-4	-8	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.02
1N	42	53	2	-8	0	3	0	1	0.00	0.00	0.02
1O	42	53	-4	-12	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1P	42	53	2	-12	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02
2	42	43	-1	-15	0	5	-0	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 211 NI 222 NF 221 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-11	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-11	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-11	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-11	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	65	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	65	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	65	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	65	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-3	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-3	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-3	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-3	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	58	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	58	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	58	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	58	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	34	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-10	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-10	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-10	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-10	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	66	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	66	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	66	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	66	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-2	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-2	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-2	-2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-2	-1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	58	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	58	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	58	-2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	58	-1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	35	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	-9	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	-9	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	-9	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	-9	-1	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	67	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	42	67	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	67	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	42	67	-1	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	-1	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	-1	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	-1	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	-1	-1	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	42	59	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	42	59	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	42	59	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	42	59	-1	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	42	37	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-11	0	-0	1	0.9703	0.9999	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-11	0	0	1	0.9703	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1C	-11	1	-0	1	0.9703	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-11	1	0	1	0.9703	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1I	-3	1	-0	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1J	-3	1	-0	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28

1K	-3	-0	-0	1	0.9703	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00 Snell. 'zx'= 28
1L	-3	-0	-0	1	0.9703	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00 Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 212 NI 224 NF 223 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-16	-3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-16	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-16	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-16	0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	46	-3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	46	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	46	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	46	0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-12	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-12	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-12	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-12	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	42	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	42	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	42	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	42	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	18	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-15	-3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-15	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-15	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-15	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	47	-3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	47	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	47	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	47	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-12	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-12	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-12	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-12	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	43	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	43	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	43	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	43	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	19	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	-15	-3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	-15	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	-15	-3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	-15	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	47	-3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	42	47	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	47	-3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	42	47	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	-11	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	-11	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	-11	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	-11	-0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	42	44	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	42	44	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	42	44	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	42	44	-0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	42	20	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-16	0	-1	1	0.9703	0.9998	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1B	-16	0	0	1	0.9703	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1C	-16	-0	-1	1	0.9703	1.0003	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1D	-16	-0	0	1	0.9703	1.0003	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1I	-12	0	0	1	0.9703	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1J	-12	0	0	1	0.9703	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1K	-12	-0	0	1	0.9703	1.0001	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1L	-12	-0	0	1	0.9703	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 213 NI 225 NF 226 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	2	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	2	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	2	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	3	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	3	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1G	0	3	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	3	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	0	2	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	2	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	2	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	2	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	3	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	3	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	3	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	3	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	3	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	21	3	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	3	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	3	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	3	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	4	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	4	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	4	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	4	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	3	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	3	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	3	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	3	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	4	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	4	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	4	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	4	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	4	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	4	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	4	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	4	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	4	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	5	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	5	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	5	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	5	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	4	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	4	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	4	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	4	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	5	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	5	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	5	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	5	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	6	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 214 NI 14 NF 227 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-765	-2	1	0	1	1	1	0.00	0.05	0.00	
1B	0	-765	6	1	0	1	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-765	-2	-2	0	-1	1	1	0.00	0.05	0.00	
1D	0	-765	6	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	199	-2	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	199	6	1	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	199	-2	-2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	199	6	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-433	1	2	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1J	0	-433	3	2	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1K	0	-433	1	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1L	0	-433	3	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1M	0	-133	1	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-133	3	2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	-133	1	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	-133	3	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
2	0	-404	3	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1A	32	-764	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-764	5	1	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-764	-3	-2	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-764	5	-2	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	200	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	32	200	5	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	32	200	-3	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	32	200	5	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	32	-432	-0	2	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	32	-432	2	2	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	

1K	32	-432	-0	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1L	32	-432	2	-3	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1M	32	-132	-0	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	32	-132	2	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	32	-132	-0	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	32	-132	2	-3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	32	-402	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1A	64	-763	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.01
1B	64	-763	4	1	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01
1C	64	-763	-4	-2	0	1	-1	1	0.00	0.05	0.01
1D	64	-763	4	-2	0	1	1	1	0.00	0.05	0.01
1E	64	200	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.01
1F	64	200	4	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1G	64	200	-4	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1H	64	200	4	-2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1I	64	-431	-1	2	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1J	64	-431	1	2	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1K	64	-431	-1	-3	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.00
1L	64	-431	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00
1M	64	-131	-1	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	64	-131	1	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	64	-131	-1	-3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	64	-131	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
2	64	-401	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-765	1	-1	1	0.9236	0.9848	0.9837	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-765	1	-2	1	0.9236	0.9848	0.9709	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1C	-765	1	-1	1	0.9236	0.9620	0.9837	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-765	1	-2	1	0.9236	0.9620	0.9709	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1I	-433	1	-0	1	0.9236	0.9955	1.0105	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1J	-433	1	-1	1	0.9236	0.9955	0.9915	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1K	-433	-1	-0	1	0.9236	0.9876	1.0105	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1L	-433	-1	-1	1	0.9236	0.9876	0.9915	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1M	-133	1	-0	1	0.9236	0.9986	1.0032	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1N	-133	1	-1	1	0.9236	0.9986	0.9974	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1O	-133	-1	-0	1	0.9236	0.9962	1.0032	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1P	-133	-1	-1	1	0.9236	0.9962	0.9974	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-404	0	-1	1	0.9236	0.9922	0.9996	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 215 NI 228 NF 229 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-702	-4	1	0	1	1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-702	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	-702	-4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-702	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	208	-4	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	208	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	208	-4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	208	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-389	-2	1	0	1	1	1	0.00	0.03	0.00	
1J	0	-389	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	-389	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	-389	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	-105	-2	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	-105	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	-105	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-105	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-353	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	32	-701	-5	1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-701	1	1	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-701	-5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-701	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	208	-5	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	32	208	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	32	208	-5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	32	208	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	32	-388	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	32	-388	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	32	-388	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	32	-388	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	32	-104	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	32	-104	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	32	-104	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	32	-104	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	32	-352	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	64	-700	-6	1	0	-0	-2	1	0.00	0.05	0.01	

1B	64	-700	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00
1C	64	-700	-6	-1	0	0	-2	1	0.00	0.05	0.01
1D	64	-700	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00
1E	64	209	-6	1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1F	64	209	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	64	209	-6	-1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1H	64	209	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	64	-387	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.01
1J	64	-387	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1K	64	-387	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.01
1L	64	-387	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1M	64	-104	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.01
1N	64	-104	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	64	-104	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.01
1P	64	-104	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	64	-351	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-702	1	-2	1	0.9238	0.9890	0.9816	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-702	1	0	1	0.9238	0.9890	0.9997	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1C	-702	-0	-2	1	0.9238	0.9894	0.9816	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-702	-0	0	1	0.9238	0.9894	0.9997	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1I	-389	1	-1	1	0.9238	0.9944	0.9907	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1J	-389	1	-0	1	0.9238	0.9944	0.9945	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1K	-389	-0	-1	1	0.9238	0.9953	0.9907	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1L	-389	-0	-0	1	0.9238	0.9953	0.9945	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1M	-105	1	-1	1	0.9238	0.9985	0.9975	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1N	-105	1	-0	1	0.9238	0.9985	0.9985	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1O	-105	-0	-1	1	0.9238	0.9987	0.9975	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1P	-105	-0	-0	1	0.9238	0.9987	0.9985	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-353	0	-1	1	0.9238	0.9943	0.9910	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 216 NI 230 NF 231 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-692	-3	1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1B	0	-692	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	0	-692	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1D	0	-692	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	0	221	-3	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	221	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	221	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	221	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-377	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	-377	1	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	-377	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	-377	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	-93	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	-93	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	-93	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-93	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-338	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	32	-691	-4	1	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1B	32	-691	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	32	-691	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1D	32	-691	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	32	222	-4	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	32	222	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	32	222	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	32	222	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	32	-376	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	32	-376	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	32	-376	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	32	-376	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	32	-92	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	32	-92	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	32	-92	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	32	-92	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	32	-337	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	64	-690	-5	1	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.01	
1B	64	-690	0	1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1C	64	-690	-5	-0	0	0	-2	1	0.00	0.04	0.01	
1D	64	-690	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1E	64	223	-5	1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1F	64	223	0	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	64	223	-5	-0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1H	64	223	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	64	-375	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	64	-375	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	

1K	64	-375	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1L	64	-375	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1M	64	-91	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	64	-91	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	64	-91	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	64	-91	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	64	-336	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-692	-0	-2	1	0.9238	0.9710	0.9797	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-692	-0	1	1	0.9238	0.9710	0.9788	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1C	-692	-0	-2	1	0.9238	0.9804	0.9797	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-692	-0	1	1	0.9238	0.9804	0.9788	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1I	-377	0	-1	1	0.9238	0.9825	0.9917	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1J	-377	0	-0	1	0.9238	0.9825	1.0072	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1K	-377	-0	-1	1	0.9238	0.9932	0.9917	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1L	-377	-0	-0	1	0.9238	0.9932	1.0072	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1M	-93	0	-1	1	0.9238	0.9957	0.9979	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1N	-93	0	-0	1	0.9238	0.9957	1.0018	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1O	-93	-0	-1	1	0.9238	0.9983	0.9979	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1P	-93	-0	-0	1	0.9238	0.9983	1.0018	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-338	-0	-1	1	0.9238	0.9927	0.9937	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 217 NI 232 NF 240 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-677	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1B	0	-677	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	0	-677	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1D	0	-677	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	0	244	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	0	244	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	244	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	244	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	-360	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	-360	1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	-360	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	-360	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	-73	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	-73	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	-73	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	-73	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-314	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	32	-676	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1B	32	-676	1	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	32	-676	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1D	32	-676	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	32	245	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1F	32	245	1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	32	245	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1H	32	245	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	32	-359	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	32	-359	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	32	-359	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	32	-359	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	32	-72	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	-72	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	-72	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	-72	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-313	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	64	-675	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1B	64	-675	0	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	64	-675	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1D	64	-675	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	64	246	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1F	64	246	0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	64	246	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1H	64	246	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	64	-358	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	64	-358	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	64	-358	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	64	-358	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	64	-71	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	-71	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	-71	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	64	-71	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	64	-312	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-677	0	-1	1	0.9238	1.0130	0.9793	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1B	-677	0	0	1	0.9238	1.0130	0.9826	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1C	-677	-0	-1	1	0.9238	1.0090	0.9793	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1D	-677	-0	0	1	0.9238	1.0090	0.9826	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1I	-360	-0	-1	1	0.9238	0.9954	0.9923	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1J	-360	-0	0	1	0.9238	0.9954	1.0108	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1K	-360	0	-1	1	0.9238	0.9840	0.9923	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1L	-360	0	0	1	0.9238	0.9840	1.0108	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1M	-73	-0	-1	1	0.9238	0.9991	0.9984	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1N	-73	-0	0	1	0.9238	0.9991	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1O	-73	0	-1	1	0.9238	0.9967	0.9984	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1P	-73	0	0	1	0.9238	0.9967	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-314	-0	-0	1	0.9238	1.0033	0.9945	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 218 NI 238 NF 240 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-255	0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-255	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	0	-255	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	-255	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	0	665	0	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	0	665	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1G	0	665	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	0	665	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1I	0	62	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	62	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	62	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	62	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	348	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	348	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	348	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	348	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	300	3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	32	-254	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	32	-254	3	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	32	-254	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	32	-254	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1E	32	666	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	32	666	3	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1G	32	666	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	32	666	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1I	32	63	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	63	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	63	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	63	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	349	0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	32	349	2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	32	349	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	32	349	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	32	301	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	64	-253	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	64	-253	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1C	64	-253	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	64	-253	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1E	64	667	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	64	667	2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1G	64	667	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	64	667	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1I	64	64	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	64	64	1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	64	64	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	64	64	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	64	350	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	64	350	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	64	350	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	64	350	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	64	302	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-255	0	-0	1	0.9238	1.0066	0.9965	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43

1B	-255	0	1	1	0.9238	1.0066	0.9905	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-255	-0	-0	1	0.9238	1.0106	0.9965	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-255	-0	1	1	0.9238	1.0106	0.9905	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 219 NI 236 NF 237 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-274	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-274	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1C	0	-274	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	-274	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1E	0	642	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	0	642	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1G	0	642	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	0	642	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1I	0	42	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	42	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	42	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	42	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	326	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	326	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	326	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	326	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	272	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	32	-273	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	32	-273	4	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	32	-273	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	32	-273	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1E	32	643	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	32	643	4	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1G	32	643	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	32	643	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1I	32	42	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	42	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	42	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	42	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	327	0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	32	327	2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	32	327	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	32	327	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	32	273	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	64	-272	-3	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	64	-272	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1C	64	-272	-3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	64	-272	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1E	64	644	-3	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1F	64	644	3	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1G	64	644	-3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1H	64	644	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1I	64	43	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	64	43	1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	64	43	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	64	43	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	64	328	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	64	328	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	64	328	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	64	328	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	64	275	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-274	0	-1	1	0.9238	1.0062	0.9952	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-274	0	1	1	0.9238	1.0062	0.9900	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1C	-274	-0	-1	1	0.9238	1.0090	0.9952	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-274	-0	1	1	0.9238	1.0090	0.9900	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 220 NI 234 NF 235 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-289	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-289	5	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	0	-289	-1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	

1D	0	-289	5	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1E	0	628	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1F	0	628	5	1	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1G	0	628	-1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00
1H	0	628	5	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1I	0	27	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	27	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	27	1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	27	3	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	312	1	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	0	312	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1O	0	312	1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	0	312	3	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00
2	0	254	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1A	32	-288	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1B	32	-288	4	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1C	32	-288	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1D	32	-288	4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1E	32	629	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1F	32	629	4	1	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1G	32	629	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1H	32	629	4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1I	32	28	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	32	28	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	32	28	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	32	28	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	32	313	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	32	313	2	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1O	32	313	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	32	313	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
2	32	255	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1A	64	-287	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1B	64	-287	3	1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1C	64	-287	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1D	64	-287	3	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1E	64	629	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1F	64	629	3	1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01
1G	64	629	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1H	64	629	3	-1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01
1I	64	29	-1	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	64	29	1	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	64	29	-1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	64	29	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	64	314	-1	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1N	64	314	1	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1O	64	314	-1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1P	64	314	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
2	64	256	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-289	0	-1	1	0.9238	0.9891	0.9938	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1B	-289	0	1	1	0.9238	0.9891	0.9926	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1C	-289	-0	-1	1	0.9238	0.9967	0.9938	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1D	-289	-0	1	1	0.9238	0.9967	0.9926	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 221 NI 15 NF 233 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-318	1	6	0	2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1B	0	-318	8	6	0	2	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1C	0	-318	1	-4	0	-2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1D	0	-318	8	-4	0	-2	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1E	0	641	1	6	0	2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1F	0	641	8	6	0	2	-2	1	0.00	0.04	0.01	
1G	0	641	1	-4	0	-2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1H	0	641	8	-4	0	-2	-2	1	0.00	0.04	0.01	
1I	0	12	3	5	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	12	5	5	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	12	3	-3	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	12	5	-3	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	311	3	5	0	2	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	311	5	5	0	2	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	311	3	-3	0	-2	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	311	5	-3	0	-2	-1	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	245	6	1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1A	32	-317	-0	6	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	32	-317	7	6	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	32	-317	-0	-4	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00	

1D	32	-317	7	-4	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00
1E	32	642	-0	6	0	1	-0	1	0.00	0.04	0.00
1F	32	642	7	6	0	1	0	1	0.00	0.04	0.00
1G	32	642	-0	-4	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.00
1H	32	642	7	-4	0	-1	0	1	0.00	0.04	0.00
1I	32	13	2	5	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	32	13	4	5	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	32	13	2	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	32	13	4	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	32	312	2	5	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	32	312	4	5	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00
1O	32	312	2	-3	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	32	312	4	-3	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00
2	32	246	5	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1A	64	-317	-1	6	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.01
1B	64	-317	5	6	0	-1	2	1	0.00	0.02	0.01
1C	64	-317	-1	-4	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00
1D	64	-317	5	-4	0	1	2	1	0.00	0.02	0.01
1E	64	643	-1	6	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.01
1F	64	643	5	6	0	-1	2	1	0.00	0.04	0.01
1G	64	643	-1	-4	0	1	-0	1	0.00	0.04	0.00
1H	64	643	5	-4	0	1	2	1	0.00	0.04	0.01
1I	64	14	1	5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	64	14	3	5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01
1K	64	14	1	-3	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	64	14	3	-3	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01
1M	64	312	1	5	0	-1	1	1	0.00	0.02	0.00
1N	64	312	3	5	0	-1	1	1	0.00	0.02	0.01
1O	64	312	1	-3	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1P	64	312	3	-3	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
2	64	247	3	1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-318	2	-0	1	0.9236	0.9911	1.0101	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1B	-318	2	2	1	0.9236	0.9911	0.9861	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1C	-318	-2	-0	1	0.9236	0.9935	1.0101	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1D	-318	-2	2	1	0.9236	0.9935	0.9861	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 222 NI 228 NF 227 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-146	-3	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-146	12	2	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-146	-3	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-146	12	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	462	-3	2	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	0	462	12	2	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1G	0	462	-3	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1H	0	462	12	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1I	0	64	2	2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	64	6	2	0	1	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	64	2	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	64	6	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	253	2	2	0	1	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	253	6	2	0	1	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	253	2	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	253	6	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	225	6	1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1A	21	-145	-3	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	21	-145	12	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	21	-145	-3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	21	-145	12	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	21	463	-3	2	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	21	463	12	2	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	21	463	-3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	21	463	12	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	21	65	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	65	6	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	65	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	65	6	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	254	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	21	254	6	2	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	21	254	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	21	254	6	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
2	21	227	6	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	42	-144	-3	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	42	-144	12	2	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	42	-144	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	42	-144	12	-1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	42	464	-3	2	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	42	464	12	2	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.01	

1G	42	464	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1H	42	464	12	-1	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01
1I	42	65	2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	65	6	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01
1K	42	65	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	65	6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	255	2	2	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	42	255	6	2	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1O	42	255	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	42	255	6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
2	42	228	6	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-146	-1	-1	1	0.9703	0.9965	0.9966	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1B	-146	-1	-3	1	0.9703	0.9965	0.9958	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-146	-0	-1	1	0.9703	0.9959	0.9966	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1D	-146	-0	-3	1	0.9703	0.9959	0.9958	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 223 NI 230 NF 229 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-139	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-139	18	1	0	0	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-139	-4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-139	18	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	461	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	0	461	18	1	0	0	-4	1	0.00	0.03	0.02	
1G	0	461	-4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1H	0	461	18	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.02	
1I	0	67	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	67	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	67	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	67	10	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	254	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	254	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	254	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	254	10	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	231	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1A	21	-138	-4	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	21	-138	18	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	21	-138	-4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	21	-138	18	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	21	462	-4	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	21	462	18	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	21	462	-4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	21	462	18	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	21	68	4	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	68	10	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	68	4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	68	10	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	255	4	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	21	255	10	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	21	255	4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	21	255	10	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	21	232	10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	42	-138	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	42	-138	18	1	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	42	-138	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	42	-138	18	-1	0	0	4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	42	463	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	42	463	18	1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.02	
1G	42	463	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1H	42	463	18	-1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.02	
1I	42	69	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	69	10	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1K	42	69	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	69	10	-1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1M	42	256	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	42	256	10	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	42	256	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	42	256	10	-1	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
2	42	233	10	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-139	-0	1	1	0.9703	0.9964	0.9953	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-139	-0	4	1	0.9703	0.9964	0.9950	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-139	-0	1	1	0.9703	0.9960	0.9953	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-139	-0	4	1	0.9703	0.9960	0.9950	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 224 NI 232 NF 231 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-153	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-153	18	0	0	0	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-153	-5	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-153	18	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	441	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	0	441	18	0	0	0	-4	1	0.00	0.03	0.02	
1G	0	441	-5	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1H	0	441	18	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.02	
1I	0	52	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	52	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	52	3	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	52	10	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	237	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	237	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	237	3	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	237	10	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	209	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1A	21	-152	-5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	21	-152	18	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	21	-152	-5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	21	-152	18	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	21	442	-5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	21	442	18	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	21	442	-5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	21	442	18	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	21	53	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	53	10	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	53	3	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	53	10	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	238	3	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	21	238	10	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	21	238	3	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	21	238	10	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	21	210	10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	42	-151	-5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	42	-151	18	0	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	42	-151	-5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	42	-151	18	-1	0	0	4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	42	443	-5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	42	443	18	0	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.02	
1G	42	443	-5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1H	42	443	18	-1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.02	
1I	42	54	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	54	10	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1K	42	54	3	-1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	54	10	-1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1M	42	239	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	42	239	10	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	42	239	3	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	42	239	10	-1	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
2	42	211	10	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-153	-0	-1	1	0.9703	0.9955	0.9948	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1B	-153	-0	4	1	0.9703	0.9955	0.9946	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-153	-0	-1	1	0.9703	0.9966	0.9948	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1D	-153	-0	4	1	0.9703	0.9966	0.9946	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 225 NI 234 NF 233 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-421	-6	3	0	1	1	1	0.00	0.03	0.01	
1B	0	-421	10	3	0	1	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1C	0	-421	-6	-1	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.01	
1D	0	-421	10	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1E	0	187	-6	3	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	187	10	3	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	187	-6	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	187	10	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.01	

1I	0	-211	-0	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	-211	5	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	-211	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	-211	5	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1M	0	-22	-0	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	-22	5	3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	-22	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	-22	5	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-175	4	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1A	21	-420	-6	3	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00
1B	21	-420	10	3	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00
1C	21	-420	-6	-1	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00
1D	21	-420	10	-1	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00
1E	21	188	-6	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	21	188	10	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	21	188	-6	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	21	188	10	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	21	-210	-0	3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	21	-210	5	3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	21	-210	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	21	-210	5	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	21	-21	-0	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	-21	5	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	-21	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	-21	5	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	-174	4	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1A	42	-419	-6	3	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1B	42	-419	10	3	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01
1C	42	-419	-6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1D	42	-419	10	-1	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01
1E	42	189	-6	3	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1F	42	189	10	3	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1G	42	189	-6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1H	42	189	10	-1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1I	42	-209	-0	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	42	-209	5	3	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1K	42	-209	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	42	-209	5	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1M	42	-20	-0	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	-20	5	3	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01
1O	42	-20	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	-20	5	-1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01
2	42	-173	4	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-421	1	1	1	0.9703	0.9969	0.9881	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-421	1	2	1	0.9703	0.9969	0.9851	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-421	-1	1	1	0.9703	1.0015	0.9881	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-421	-1	2	1	0.9703	1.0015	0.9851	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-211	1	0	1	0.9703	0.9966	1.0020	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1J	-211	1	1	1	0.9703	0.9966	0.9933	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1K	-211	-1	0	1	0.9703	0.9987	1.0020	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1L	-211	-1	1	1	0.9703	0.9987	0.9933	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1M	-22	1	0	1	0.9703	0.9996	1.0002	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1N	-22	1	1	1	0.9703	0.9996	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1O	-22	-1	0	1	0.9703	0.9999	1.0002	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1P	-22	-1	1	1	0.9703	0.9999	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
2	-175	0	1	1	0.9703	0.9942	0.9955	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 226 NI 236 NF 235 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-418	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1B	0	-418	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1C	0	-418	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1D	0	-418	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1E	0	186	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	186	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	186	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	186	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-210	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-210	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-210	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-210	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	-22	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	-22	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-22	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	-22	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-172	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1A	21	-417	-8	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-417	14	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	

1C	21	-417	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1D	21	-417	14	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1E	21	187	-8	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	21	187	14	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	21	187	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	21	187	14	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	21	-209	-0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	21	-209	7	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	21	-209	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	21	-209	7	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	21	-21	-0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	-21	7	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	-21	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	-21	7	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	-171	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1A	42	-416	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.03	0.01
1B	42	-416	14	0	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01
1C	42	-416	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.01
1D	42	-416	14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01
1E	42	188	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1F	42	188	14	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1G	42	188	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1H	42	188	14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1I	42	-208	-0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	42	-208	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1K	42	-208	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	42	-208	7	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1M	42	-20	-0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	-20	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01
1O	42	-20	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	-20	7	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01
2	42	-170	5	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-418	0	-2	1	0.9703	1.0061	0.9851	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-418	0	-3	1	0.9703	1.0061	0.9851	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-418	-0	-2	1	0.9703	1.0039	0.9851	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-418	-0	-3	1	0.9703	1.0039	0.9851	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-210	-0	-0	1	0.9703	0.9929	0.9970	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1J	-210	-0	-1	1	0.9703	0.9929	0.9926	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1K	-210	0	-0	1	0.9703	0.9957	0.9970	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1L	-210	0	-1	1	0.9703	0.9957	0.9926	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1M	-22	-0	-0	1	0.9703	0.9993	0.9997	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1N	-22	-0	-1	1	0.9703	0.9993	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1O	-22	0	-0	1	0.9703	0.9996	0.9997	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1P	-22	0	-1	1	0.9703	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
2	-172	0	-1	1	0.9703	1.0015	0.9941	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 227 NI 238 NF 237 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-425	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1B	0	-425	16	0	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.02	
1C	0	-425	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1D	0	-425	16	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.02	
1E	0	169	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	169	16	0	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.02	
1G	0	169	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	169	16	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.02	
1I	0	-220	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-220	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-220	0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-220	8	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	-35	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	-35	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-35	0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	-35	8	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-188	6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1A	21	-424	-8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-424	16	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-424	-8	-0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	21	-424	16	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	21	170	-8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	21	170	16	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	21	170	-8	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	21	170	16	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	21	-219	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	21	-219	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	21	-219	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	21	-219	8	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	21	-34	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	-34	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1O	21	-34	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	-34	8	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	-186	6	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1A	42	-423	-8	0	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.01
1B	42	-423	16	0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.02
1C	42	-423	-8	-0	0	0	-2	1	0.00	0.03	0.01
1D	42	-423	16	-0	0	0	3	1	0.00	0.03	0.02
1E	42	171	-8	0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1F	42	171	16	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.02
1G	42	171	-8	-0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1H	42	171	16	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.02
1I	42	-218	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	42	-218	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1K	42	-218	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	42	-218	8	-1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1M	42	-33	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	-33	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01
1O	42	-33	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	-33	8	-1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01
2	42	-185	6	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-425	-0	-2	1	0.9703	0.9899	0.9849	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-425	-0	3	1	0.9703	0.9899	0.9852	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-425	0	-2	1	0.9703	0.9943	0.9849	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-425	0	3	1	0.9703	0.9943	0.9852	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1I	-220	-0	0	1	0.9703	0.9946	0.9951	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1J	-220	-0	2	1	0.9703	0.9946	0.9924	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1K	-220	0	0	1	0.9703	0.9964	0.9951	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1L	-220	0	2	1	0.9703	0.9964	0.9924	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1M	-35	-0	0	1	0.9703	0.9991	0.9992	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1N	-35	-0	2	1	0.9703	0.9991	0.9988	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1O	-35	0	0	1	0.9703	0.9994	0.9992	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1P	-35	0	2	1	0.9703	0.9994	0.9988	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
2	-188	0	1	1	0.9703	1.0009	0.9936	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 228 NI 239 NF 240 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	1	18	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1C	0	1	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	1	18	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1E	0	2	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	2	18	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	2	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	2	18	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	1	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	1	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	1	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	1	9	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	1	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	1	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	1	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	1	9	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	1	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1A	21	2	-7	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	2	18	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	2	-7	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	2	18	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	3	-7	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	3	18	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	3	-7	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	3	18	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	2	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	2	9	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	2	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	2	9	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	2	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	2	9	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	2	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	2	9	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	3	8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	3	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	42	3	18	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1C	42	3	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1D	42	3	18	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1E	42	4	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	42	4	18	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1G	42	4	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	42	4	18	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02	

1I	42	3	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	3	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01
1K	42	3	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	3	9	-1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	3	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	3	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01
1O	42	3	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	3	9	-1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01
2	42	4	8	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 229 NI 13 NF 241 Lungh. 65.5 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0347 0.0347 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-327	1	4	0	2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1B	0	-327	5	4	0	2	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1C	0	-327	1	-5	0	-2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1D	0	-327	5	-5	0	-2	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1E	0	644	1	4	0	2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1F	0	644	5	4	0	2	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1G	0	644	1	-5	0	-2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1H	0	644	5	-5	0	-2	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1I	0	7	2	3	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	7	4	3	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	7	2	-4	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	7	4	-4	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	310	2	3	0	2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	310	4	3	0	2	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	310	2	-4	0	-2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	310	4	-4	0	-2	-1	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	240	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	33	-326	-0	4	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	33	-326	4	4	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	33	-326	-0	-5	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	33	-326	4	-5	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00	
1E	33	645	-0	4	0	1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	33	645	4	4	0	1	0	1	0.00	0.04	0.00	
1G	33	645	-0	-5	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	33	645	4	-5	0	-1	0	1	0.00	0.04	0.00	
1I	33	8	1	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	33	8	3	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	33	8	1	-4	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	33	8	3	-4	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	33	311	1	3	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	33	311	3	3	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	33	311	1	-4	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	33	311	3	-4	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	33	242	3	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	65	-325	-1	4	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	65	-325	3	4	0	-1	2	1	0.00	0.02	0.01	
1C	65	-325	-1	-5	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1D	65	-325	3	-5	0	1	2	1	0.00	0.02	0.01	
1E	65	646	-1	4	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	65	646	3	4	0	-1	2	1	0.00	0.04	0.01	
1G	65	646	-1	-5	0	1	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1H	65	646	3	-5	0	1	2	1	0.00	0.04	0.01	
1I	65	9	0	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	65	9	1	3	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	65	9	0	-4	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	65	9	1	-4	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	65	312	0	3	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	65	312	1	3	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	65	312	0	-4	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	65	312	1	-4	0	1	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	65	243	1	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-327	2	-0	1	0.9196	0.9928	1.0101	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1B	-327	2	2	1	0.9196	0.9928	0.9914	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 44
1C	-327	-2	-0	1	0.9196	0.9909	1.0101	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 44

1D	-327	-2	2	1	0.9196	0.9909	0.9914	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 230 NI 242 NF 243 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-288	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-288	5	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1C	0	-288	-1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	-288	5	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1E	0	632	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1F	0	632	5	1	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1G	0	632	-1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1H	0	632	5	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1I	0	29	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	29	3	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	29	1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	29	3	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	315	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	315	3	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	315	1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	315	3	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	258	3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	32	-287	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	32	-287	4	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	32	-287	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	32	-287	4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1E	32	633	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	32	633	4	1	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1G	32	633	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	32	633	4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1I	32	30	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	30	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	30	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	30	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	316	0	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	32	316	2	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	32	316	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	32	316	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	32	259	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	64	-286	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	64	-286	3	1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1C	64	-286	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	64	-286	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1E	64	634	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1F	64	634	3	1	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1G	64	634	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1H	64	634	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1I	64	31	-1	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	64	31	1	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	64	31	-1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	64	31	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	64	317	-1	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	64	317	1	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	64	317	-1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	64	317	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	64	260	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-288	0	-1	1	0.9238	0.9964	0.9940	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1B	-288	0	2	1	0.9238	0.9964	0.9916	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1C	-288	-0	-1	1	0.9238	0.9911	0.9940	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1D	-288	-0	2	1	0.9238	0.9911	0.9916	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 231 NI 244 NF 245 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-273	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-273	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1C	0	-273	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	-273	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1E	0	643	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	

1F	0	643	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.01
1G	0	643	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1H	0	643	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.01
1I	0	43	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	43	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	43	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	43	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	328	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1N	0	328	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1O	0	328	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1P	0	328	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
2	0	274	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1A	32	-272	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1B	32	-272	4	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1C	32	-272	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1D	32	-272	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1E	32	644	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1F	32	644	4	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1G	32	644	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1H	32	644	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1I	32	43	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	32	43	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	32	43	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	32	43	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	32	329	0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	32	329	2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1O	32	329	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	32	329	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
2	32	275	2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1A	64	-271	-3	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1B	64	-271	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1C	64	-271	-3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1D	64	-271	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1E	64	645	-3	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1F	64	645	3	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01
1G	64	645	-3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1H	64	645	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01
1I	64	44	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	64	44	1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	64	44	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	64	44	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	64	330	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	64	330	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1O	64	330	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	64	330	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
2	64	276	0	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-273	0	-1	1	0.9238	1.0068	0.9952	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-273	0	1	1	0.9238	1.0068	0.9901	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1C	-273	-0	-1	1	0.9238	1.0028	0.9952	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-273	-0	1	1	0.9238	1.0028	0.9901	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 232 NI 246 NF 254 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-254	0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-254	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	0	-254	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	-254	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	0	667	0	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	0	667	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1G	0	667	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	0	667	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1I	0	63	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	63	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	63	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	63	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	350	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	350	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	350	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	350	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	302	3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	32	-253	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	32	-253	3	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	32	-253	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	32	-253	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1E	32	668	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	

1F	32	668	3	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1G	32	668	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1H	32	668	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1I	32	64	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	32	64	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	32	64	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	32	64	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	32	351	0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	32	351	2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1O	32	351	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	32	351	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
2	32	303	2	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1A	64	-252	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1B	64	-252	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1C	64	-252	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1D	64	-252	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1E	64	669	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1F	64	669	2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01
1G	64	669	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1H	64	669	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01
1I	64	65	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	64	65	1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	64	65	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	64	65	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	64	352	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	64	352	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1O	64	352	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	64	352	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
2	64	305	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-254	0	-0	1	0.9238	1.0102	0.9965	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-254	0	1	1	0.9238	1.0102	0.9905	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-254	-0	-0	1	0.9238	1.0032	0.9965	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-254	-0	1	1	0.9238	1.0032	0.9905	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 233 NI 252 NF 254 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-679	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1B	0	-679	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	0	-679	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1D	0	-679	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	0	243	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	0	243	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	243	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	243	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	-362	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	-362	1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	-362	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	-362	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	-74	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	-74	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	-74	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	-74	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-316	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	32	-678	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1B	32	-678	1	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	32	-678	-3	-0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1D	32	-678	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	32	244	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1F	32	244	1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	32	244	-3	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1H	32	244	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	32	-361	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	32	-361	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	32	-361	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	32	-361	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	32	-74	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	-74	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	-74	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	-74	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-315	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	64	-677	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1B	64	-677	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	64	-677	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1D	64	-677	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	64	245	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01	

1F	64	245	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1G	64	245	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01
1H	64	245	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1I	64	-360	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1J	64	-360	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1K	64	-360	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1L	64	-360	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1M	64	-73	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	64	-73	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	64	-73	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	-73	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-314	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-679	0	-1	1	0.9238	0.9819	0.9793	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1B	-679	0	0	1	0.9238	0.9819	0.9827	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1C	-679	0	-1	1	0.9238	0.9911	0.9793	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1D	-679	0	0	1	0.9238	0.9911	0.9827	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1I	-362	-0	-1	1	0.9238	0.9855	0.9922	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1J	-362	-0	0	1	0.9238	0.9855	1.0106	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1K	-362	0	-1	1	0.9238	0.9942	0.9922	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1L	-362	0	0	1	0.9238	0.9942	1.0106	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1M	-74	-0	-1	1	0.9238	0.9970	0.9984	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1N	-74	-0	0	1	0.9238	0.9970	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1O	-74	0	-1	1	0.9238	0.9988	0.9984	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1P	-74	0	0	1	0.9238	0.9988	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-316	0	-0	1	0.9238	1.0040	0.9944	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 234 NI 250 NF 251 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-693	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-693	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	-693	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-693	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	220	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	220	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	220	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	220	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-379	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	-379	1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	-379	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	-379	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	-94	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	-94	1	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	-94	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-94	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-340	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	32	-693	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-693	2	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-693	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-693	2	-0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	221	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	32	221	2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	32	221	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	32	221	2	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	32	-378	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	32	-378	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	32	-378	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	32	-378	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	32	-93	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	32	-93	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	32	-93	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	32	-93	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	32	-339	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	64	-692	-5	0	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.01	
1B	64	-692	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1C	64	-692	-5	-0	0	0	-2	1	0.00	0.04	0.01	
1D	64	-692	1	-0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1E	64	222	-5	0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1F	64	222	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	64	222	-5	-0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1H	64	222	1	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	64	-377	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	64	-377	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	64	-377	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	64	-377	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	64	-92	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	64	-92	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	

1O	64	-92	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	64	-92	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	64	-338	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										
1A	-693	0	-2	1	0.9238	0.9911	0.9798	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-693	0	1	1	0.9238	0.9911	0.9786	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1C	-693	0	-2	1	0.9238	0.9700	0.9798	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-693	0	1	1	0.9238	0.9700	0.9786	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1I	-379	0	-1	1	0.9238	0.9928	0.9917	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1J	-379	0	-0	1	0.9238	0.9928	1.0073	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1K	-379	-0	-1	1	0.9238	0.9842	0.9917	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1L	-379	-0	-0	1	0.9238	0.9842	1.0073	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1M	-94	0	-1	1	0.9238	0.9982	0.9979	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1N	-94	0	-0	1	0.9238	0.9982	1.0018	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1O	-94	-0	-1	1	0.9238	0.9961	0.9979	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1P	-94	-0	-0	1	0.9238	0.9961	1.0018	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-340	0	-1	1	0.9238	0.9995	0.9938	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 235 NI 248 NF 249 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-704	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-704	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	-704	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-704	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	206	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	206	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	206	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	206	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-391	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1J	0	-391	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	-391	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	-391	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	-107	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	-107	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	-107	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-107	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-356	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	32	-703	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-703	1	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-703	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-703	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	207	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	32	207	1	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	32	207	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	32	207	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	32	-390	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	32	-390	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	32	-390	-3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	32	-390	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	32	-106	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	32	-106	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	32	-106	-3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	32	-106	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	32	-355	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	64	-702	-6	0	0	-0	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	64	-702	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	64	-702	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	64	-702	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	64	208	-6	0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1F	64	208	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	64	208	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1H	64	208	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	64	-389	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1J	64	-389	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	64	-389	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1L	64	-389	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	64	-105	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1N	64	-105	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	64	-105	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1P	64	-105	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	64	-353	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-704	0	-2	1	0.9238	0.9883	0.9812	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-704	0	0	1	0.9238	0.9883	1.0029	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1C	-704	-0	-2	1	0.9238	0.9881	0.9812	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-704	-0	0	1	0.9238	0.9881	1.0029	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1I	-391	0	-1	1	0.9238	0.9950	0.9903	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1J	-391	0	-0	1	0.9238	0.9950	0.9933	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1K	-391	-0	-1	1	0.9238	0.9948	0.9903	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1L	-391	-0	-0	1	0.9238	0.9948	0.9933	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1M	-107	0	-1	1	0.9238	0.9986	0.9973	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1N	-107	0	-0	1	0.9238	0.9986	0.9982	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1O	-107	-0	-1	1	0.9238	0.9986	0.9973	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1P	-107	-0	-0	1	0.9238	0.9986	0.9982	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-356	-0	-1	1	0.9238	0.9935	0.9905	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 236 NI 14 NF 247 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-763	-1	2	0	1	0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	0	-763	6	2	0	1	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-763	-1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	0	-763	6	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	201	-1	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	201	6	2	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	201	-1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	201	6	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-431	1	3	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1J	0	-431	4	3	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1K	0	-431	1	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	-431	4	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	-131	1	3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-131	4	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	-131	1	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-131	4	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-401	3	1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1A	32	-762	-2	2	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-762	5	2	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-762	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-762	5	-1	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	202	-2	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	32	202	5	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	32	202	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	32	202	5	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	32	-430	0	3	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	32	-430	2	3	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	32	-430	0	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	32	-430	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	32	-130	0	3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	32	-130	2	3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	32	-130	0	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	32	-130	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	32	-400	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1A	64	-761	-4	2	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	64	-761	4	2	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1C	64	-761	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	64	-761	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1E	64	203	-4	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1F	64	203	4	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1G	64	203	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1H	64	203	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1I	64	-429	-1	3	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	64	-429	1	3	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00	
1K	64	-429	-1	-2	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	64	-429	1	-2	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1M	64	-129	-1	3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	64	-129	1	3	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	64	-129	-1	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	64	-129	1	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	64	-399	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-763	1	-1	1	0.9236	0.9831	0.9895	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-763	1	-2	1	0.9236	0.9831	0.9722	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
1C	-763	-1	-1	1	0.9236	0.9961	0.9895	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-763	-1	-2	1	0.9236	0.9961	0.9722	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1I	-431	1	-0	1	0.9236	0.9911	1.0136	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43

1J	-431	1	-1	1	0.9236	0.9911	0.9911	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1K	-431	-1	-0	1	0.9236	0.9951	1.0136	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1L	-431	-1	-1	1	0.9236	0.9951	0.9911	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1M	-131	1	-0	1	0.9236	0.9973	1.0041	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1N	-131	1	-1	1	0.9236	0.9973	0.9973	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1O	-131	-1	-0	1	0.9236	0.9985	1.0041	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1P	-131	-1	-1	1	0.9236	0.9985	0.9973	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-401	-0	-1	1	0.9236	0.9809	0.9972	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 237 NI 242 NF 241 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-412	-11	3	0	1	2	1	0.00	0.03	0.01	
1B	0	-412	6	3	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1C	0	-412	-11	-1	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.01	
1D	0	-412	6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1E	0	188	-11	3	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	188	6	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	188	-11	-1	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	188	6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-205	-5	2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-205	-0	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-205	-5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-205	-0	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	-18	-5	2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-18	-0	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	-18	-5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-18	-0	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-168	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1A	21	-411	-11	3	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-411	6	3	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-411	-11	-1	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	21	-411	6	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	21	189	-11	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	21	189	6	3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	21	189	-11	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	21	189	6	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	21	-204	-5	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	21	-204	-0	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	21	-204	-5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	21	-204	-0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	21	-17	-5	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	-17	-0	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	-17	-5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	-17	-0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	-166	-4	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	42	-410	-11	3	0	0	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1B	42	-410	6	3	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1C	42	-410	-11	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1D	42	-410	6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1E	42	190	-11	3	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1F	42	190	6	3	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	42	190	-11	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1H	42	190	6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	42	-203	-5	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	42	-203	-0	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	42	-203	-5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	42	-203	-0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	42	-16	-5	2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	-16	-0	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	42	-16	-5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	-16	-0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	42	-165	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-412	1	2	1	0.9703	0.9980	0.9853	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-412	1	-1	1	0.9703	0.9980	0.9881	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-412	-1	2	1	0.9703	1.0012	0.9853	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-412	-1	-1	1	0.9703	1.0012	0.9881	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-205	1	-1	1	0.9703	0.9969	0.9930	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1J	-205	1	-0	1	0.9703	0.9969	1.0027	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1K	-205	-1	-1	1	0.9703	0.9979	0.9930	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1L	-205	-1	-0	1	0.9703	0.9979	1.0027	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1M	-18	1	-1	1	0.9703	0.9997	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1N	-18	1	-0	1	0.9703	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1O	-18	-1	-1	1	0.9703	0.9998	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1P	-18	-1	-0	1	0.9703	0.9998	1.0002	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
2	-168	0	-1	1	0.9703	0.9960	0.9950	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 238 NI 244 NF 243 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-420	-14	0	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1B	0	-420	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1C	0	-420	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1D	0	-420	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1E	0	185	-14	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	185	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	185	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	185	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-212	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-212	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-212	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-212	0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	-23	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-23	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	-23	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-23	0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-175	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1A	21	-419	-14	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-419	8	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-419	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	21	-419	8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	21	186	-14	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	21	186	8	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	21	186	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	21	186	8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	21	-211	-7	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	21	-211	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	21	-211	-7	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	21	-211	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	21	-22	-7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	-22	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	-22	-7	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	-22	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	-173	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	42	-419	-14	0	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1B	42	-419	8	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1C	42	-419	-14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1D	42	-419	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1E	42	187	-14	0	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1F	42	187	8	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1G	42	187	-14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1H	42	187	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1I	42	-210	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	42	-210	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	42	-210	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	42	-210	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	42	-22	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	-22	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	42	-22	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	-22	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	42	-172	-5	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-420	0	3	1	0.9703	1.0053	0.9849	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-420	0	2	1	0.9703	1.0053	0.9850	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-420	-0	3	1	0.9703	1.0041	0.9849	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-420	-0	2	1	0.9703	1.0041	0.9850	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-212	-0	1	1	0.9703	0.9931	0.9925	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1J	-212	-0	0	1	0.9703	0.9931	0.9963	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1K	-212	0	1	1	0.9703	0.9959	0.9925	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1L	-212	0	0	1	0.9703	0.9959	0.9963	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1M	-23	-0	1	1	0.9703	0.9992	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1N	-23	-0	0	1	0.9703	0.9992	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1O	-23	0	1	1	0.9703	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1P	-23	0	0	1	0.9703	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
2	-175	0	1	1	0.9703	1.0035	0.9940	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 239 NI 246 NF 245 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-426	-16	0	0	0	3	1	0.00	0.03	0.02	
1B	0	-426	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1C	0	-426	-16	-0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.02	
1D	0	-426	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.01	
1E	0	169	-16	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.02	
1F	0	169	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	169	-16	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.02	

1H	0	169	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1I	0	-221	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1J	0	-221	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	-221	-8	-1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	-221	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	0	-36	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01
1N	0	-36	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	-36	-8	-1	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01
1P	0	-36	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-189	-6	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1A	21	-425	-16	0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1B	21	-425	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1C	21	-425	-16	-0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1D	21	-425	8	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1E	21	170	-16	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	21	170	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	21	170	-16	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	21	170	8	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	21	-220	-8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	21	-220	-0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	21	-220	-8	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	21	-220	-0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	21	-35	-8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	-35	-0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	-35	-8	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	-35	-0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	-188	-6	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1A	42	-424	-16	0	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.02
1B	42	-424	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01
1C	42	-424	-16	-0	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.02
1D	42	-424	8	-0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01
1E	42	171	-16	0	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.02
1F	42	171	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1G	42	171	-16	-0	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.02
1H	42	171	8	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1I	42	-219	-8	0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1J	42	-219	-0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	42	-219	-8	-1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1L	42	-219	-0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	42	-34	-8	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01
1N	42	-34	-0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	-34	-8	-1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01
1P	42	-34	-0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	-186	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-426	-0	-3	1	0.9703	0.9919	0.9852	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1B	-426	-0	2	1	0.9703	0.9919	0.9849	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-426	0	-3	1	0.9703	0.9949	0.9852	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1D	-426	0	2	1	0.9703	0.9949	0.9849	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-221	-0	-2	1	0.9703	0.9950	0.9923	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1J	-221	-0	-0	1	0.9703	0.9950	0.9945	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1K	-221	0	-2	1	0.9703	0.9964	0.9923	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1L	-221	0	-0	1	0.9703	0.9964	0.9945	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1M	-36	-0	-2	1	0.9703	0.9992	0.9988	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1N	-36	-0	-0	1	0.9703	0.9992	0.9991	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1O	-36	0	-2	1	0.9703	0.9994	0.9988	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1P	-36	0	-0	1	0.9703	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
2	-189	0	-1	1	0.9703	1.0005	0.9935	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 240 NI 248 NF 247 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-147	-12	2	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-147	3	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-147	-12	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-147	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	461	-12	2	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1F	0	461	3	2	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	0	461	-12	0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1H	0	461	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	0	62	-7	2	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	62	-2	2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	62	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	62	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	252	-7	2	0	1	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	252	-2	2	0	1	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	252	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	252	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	224	-6	1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1A	21	-146	-12	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	

1B	21	-146	3	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	21	-146	-12	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1D	21	-146	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1E	21	462	-12	2	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1F	21	462	3	2	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1G	21	462	-12	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1H	21	462	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1I	21	63	-7	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	63	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	63	-7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	63	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	253	-7	2	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	21	253	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1O	21	253	-7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	21	253	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
2	21	225	-6	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1A	42	-145	-12	2	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1B	42	-145	3	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1C	42	-145	-12	0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1D	42	-145	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1E	42	463	-12	2	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.01
1F	42	463	3	2	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1G	42	463	-12	0	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.01
1H	42	463	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1I	42	64	-7	2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01
1J	42	64	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	64	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	64	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	254	-7	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01
1N	42	254	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1O	42	254	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01
1P	42	254	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
2	42	226	-6	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-147	-0	3	1	0.9703	0.9956	0.9957	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-147	-0	1	1	0.9703	0.9956	0.9967	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1C	-147	-0	3	1	0.9703	1.0014	0.9957	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1D	-147	-0	1	1	0.9703	1.0014	0.9967	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 241 NI 250 NF 249 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-138	-18	0	0	0	4	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-138	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-138	-18	-0	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-138	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	463	-18	0	0	0	4	1	0.00	0.03	0.02	
1F	0	463	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1G	0	463	-18	-0	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.02	
1H	0	463	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1I	0	68	-10	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	68	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	68	-10	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	68	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	256	-10	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	256	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	256	-10	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	256	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	233	-10	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1A	21	-137	-18	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	21	-137	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	21	-137	-18	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	21	-137	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	21	464	-18	0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	21	464	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	21	464	-18	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	21	464	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	21	69	-10	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	69	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	69	-10	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	69	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	257	-10	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	21	257	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	21	257	-10	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	21	257	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
2	21	234	-10	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	42	-136	-18	0	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1B	42	-136	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	42	-136	-18	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1D	42	-136	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	

1E	42	464	-18	0	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.02
1F	42	464	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1G	42	464	-18	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.02
1H	42	464	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1I	42	70	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01
1J	42	70	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	70	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	70	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	258	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01
1N	42	258	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1O	42	258	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01
1P	42	258	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
2	42	235	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-138	-0	-4	1	0.9703	0.9965	0.9950	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-138	-0	-1	1	0.9703	0.9965	0.9954	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-138	-0	-4	1	0.9703	0.9991	0.9950	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1D	-138	-0	-1	1	0.9703	0.9991	0.9954	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 242 NI 252 NF 251 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-152	-18	0	0	0	4	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-152	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-152	-18	-0	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-152	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	443	-18	0	0	0	4	1	0.00	0.03	0.02	
1F	0	443	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1G	0	443	-18	-0	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.02	
1H	0	443	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1I	0	53	-10	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	53	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	53	-10	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	53	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	238	-10	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	238	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	238	-10	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	238	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	210	-10	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1A	21	-151	-18	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	21	-151	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	21	-151	-18	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	21	-151	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	21	444	-18	0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	21	444	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	21	444	-18	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	21	444	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	21	54	-10	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	54	-3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	54	-10	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	54	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	239	-10	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	21	239	-3	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	21	239	-10	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	21	239	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
2	21	211	-10	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	42	-150	-18	0	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1B	42	-150	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	42	-150	-18	-0	0	0	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1D	42	-150	5	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	42	445	-18	0	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.02	
1F	42	445	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1G	42	445	-18	-0	0	0	-4	1	0.00	0.03	0.02	
1H	42	445	5	-0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1I	42	55	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	55	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	55	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1L	42	55	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	42	240	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	42	240	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	42	240	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	42	240	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
2	42	213	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-152	-0	-4	1	0.9703	0.9960	0.9946	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-152	-0	1	1	0.9703	0.9960	0.9948	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1C	-152	-0	-4	1	0.9703	0.9979	0.9946	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1D	-152	-0	1	1	0.9703	0.9979	0.9948	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 243 NI 253 NF 254 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1	-18	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1B	0	1	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	1	-18	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1D	0	1	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	2	-18	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	2	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	2	-18	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	2	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	1	-9	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	1	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	1	-9	-1	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	1	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	1	-9	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	1	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	1	-9	-1	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	1	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	1	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1A	21	2	-18	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	2	7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	2	-18	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	2	7	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	3	-18	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	3	7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	3	-18	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	3	7	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	2	-9	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	2	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	2	-9	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	2	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	2	-9	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	2	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	2	-9	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	2	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	3	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	3	-18	0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1B	42	3	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	42	3	-18	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1D	42	3	7	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	42	4	-18	0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1F	42	4	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	42	4	-18	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1H	42	4	7	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	42	3	-9	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	3	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	3	-9	-1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1L	42	3	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	42	3	-9	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	3	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	42	3	-9	-1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	3	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	42	4	-8	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 244 NI 11 NF 255 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-92	-7	-0	0	1	3	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-92	10	-0	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-92	-7	-4	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-92	10	-4	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	-52	-7	-0	0	1	3	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-52	10	-0	0	1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-52	-7	-4	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.02	

1H	0	-52	10	-4	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02
1I	0	-100	-4	1	0	2	2	1	0.00	0.01	0.01
1J	0	-100	7	1	0	2	-3	1	0.00	0.01	0.01
1K	0	-100	-4	-5	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	-100	7	-5	0	-1	-3	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	-44	-4	1	0	2	2	1	0.00	0.00	0.01
1N	0	-44	7	1	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.01
1O	0	-44	-4	-5	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01
1P	0	-44	7	-5	0	-1	-3	1	0.00	0.00	0.01
2	0	-93	2	-3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1A	32	-91	-8	-0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1B	32	-91	9	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1C	32	-91	-8	-4	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1D	32	-91	9	-4	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1E	32	-51	-8	-0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01
1F	32	-51	9	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1G	32	-51	-8	-4	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01
1H	32	-51	9	-4	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1I	32	-99	-5	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1J	32	-99	6	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1K	32	-99	-5	-5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	32	-99	6	-5	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1M	32	-43	-5	1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01
1N	32	-43	6	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1O	32	-43	-5	-5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	32	-43	6	-5	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	32	-92	1	-3	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01
1A	64	-90	-9	-0	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.01
1B	64	-90	8	-0	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01
1C	64	-90	-9	-4	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.01
1D	64	-90	8	-4	0	2	2	1	0.00	0.01	0.01
1E	64	-50	-9	-0	0	1	-2	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	-50	8	-0	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	-50	-9	-4	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	-50	8	-4	0	2	2	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-98	-6	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1J	64	-98	5	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1K	64	-98	-6	-5	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01
1L	64	-98	5	-5	0	2	1	1	0.00	0.01	0.01
1M	64	-42	-6	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	64	-42	5	1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	-42	-6	-5	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	-42	5	-5	0	2	1	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-91	-1	-3	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-92	1	3	1	0.9236	1.0041	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1B	-92	1	-4	1	0.9236	1.0041	0.9981	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1C	-92	2	3	1	0.9236	0.9989	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1D	-92	2	-4	1	0.9236	0.9989	0.9981	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1E	-52	1	3	1	0.9236	1.0023	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1F	-52	1	-4	1	0.9236	1.0023	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1G	-52	2	3	1	0.9236	0.9994	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1H	-52	2	-4	1	0.9236	0.9994	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1I	-100	2	2	1	0.9236	1.0028	0.9979	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-100	2	-3	1	0.9236	1.0028	0.9981	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1K	-100	2	2	1	0.9236	0.9986	0.9979	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1L	-100	2	-3	1	0.9236	0.9986	0.9981	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1M	-44	2	2	1	0.9236	1.0012	0.9991	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1N	-44	2	-3	1	0.9236	1.0012	0.9991	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1O	-44	2	2	1	0.9236	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1P	-44	2	-3	1	0.9236	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
2	-93	3	-0	1	0.9236	1.0010	1.0003	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 245 NI 256 NF 257 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-110	-1	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-110	2	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-110	-1	-0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-110	2	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	12	-1	1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	12	2	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	12	-1	-0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	12	2	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-97	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-97	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-97	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-97	2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	

1M	0	-1	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1N	0	-1	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1O	0	-1	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	-1	2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-62	1	0	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	32	-109	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1B	32	-109	1	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1C	32	-109	-2	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1D	32	-109	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1E	32	13	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	32	13	1	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	32	13	-2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1H	32	13	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	32	-96	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1J	32	-96	1	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1K	32	-96	-2	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	32	-96	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	32	-0	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1N	32	-0	1	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1O	32	-0	-2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	32	-0	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	32	-61	-1	0	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	64	-108	-3	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1B	64	-108	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	64	-108	-3	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1D	64	-108	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1E	64	14	-3	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	64	14	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	64	14	-3	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	14	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-95	-3	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1J	64	-95	-1	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1K	64	-95	-3	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	64	-95	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	64	0	-3	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	0	-1	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	0	-3	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	0	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-60	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-110	1	1	1	0.9238	1.0024	0.9967	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-110	1	-1	1	0.9238	1.0024	1.0003	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-110	1	1	1	0.9238	1.0034	0.9967	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-110	1	-1	1	0.9238	1.0034	1.0003	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1I	-97	1	-0	1	0.9238	1.0039	0.9971	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-97	1	-0	1	0.9238	1.0039	1.0018	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1K	-97	1	-0	1	0.9238	1.0024	0.9971	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-97	1	-0	1	0.9238	1.0024	1.0018	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1M	-1	1	-0	1	0.9238	1.0001	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1N	-1	1	-0	1	0.9238	1.0001	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1O	-1	1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1P	-1	1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-62	2	-0	1	0.9238	1.0024	1.0006	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 246 NI 258 NF 259 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-83	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-83	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-83	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-83	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	14	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	14	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	14	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	14	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-76	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-76	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-76	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-76	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	7	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	7	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	7	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	7	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-44	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-83	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-83	0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	32	-83	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	

1D	32	-83	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1E	32	15	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1F	32	15	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	32	15	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	32	15	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	32	-75	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1J	32	-75	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1K	32	-75	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	32	-75	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	32	8	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1N	32	8	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	32	8	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	32	8	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	32	-42	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	64	-82	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1B	64	-82	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1C	64	-82	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1D	64	-82	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1E	64	16	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	16	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	16	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	64	16	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-74	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	64	-74	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1K	64	-74	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	64	-74	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	64	9	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	9	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	9	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	9	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-41	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-83	1	-0	1	0.9238	1.0035	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-83	1	0	1	0.9238	1.0035	1.0025	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-83	1	-0	1	0.9238	1.0032	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-83	1	0	1	0.9238	1.0032	1.0025	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-76	1	-0	1	0.9238	1.0034	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-76	1	0	1	0.9238	1.0034	1.0025	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-76	1	-0	1	0.9238	1.0032	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-76	1	0	1	0.9238	1.0032	1.0025	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-44	1	-0	1	0.9238	1.0019	1.0012	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 247 NI 260 NF 268 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-68	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-68	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-68	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-68	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	34	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	34	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	34	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	34	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-60	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-60	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-60	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-60	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	27	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	27	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	27	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	27	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-20	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-67	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	32	-67	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	32	-67	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-67	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	35	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	35	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	35	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	35	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-59	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	32	-59	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	32	-59	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	-59	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	28	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	28	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	28	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	28	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	

2	32	-19	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	64	-66	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1B	64	-66	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1C	64	-66	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	64	-66	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	64	36	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	36	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	36	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	64	36	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-58	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	64	-58	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1K	64	-58	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	64	-58	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	64	29	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	29	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	29	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	29	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-18	-1	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-68	1	-0	1	0.9238	1.0018	1.0017	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-68	1	-0	1	0.9238	1.0018	1.0020	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-68	1	-0	1	0.9238	1.0016	1.0017	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-68	1	-0	1	0.9238	1.0016	1.0020	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-60	1	-0	1	0.9238	1.0017	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-60	1	-0	1	0.9238	1.0017	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-60	1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-60	1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-20	2	0	1	0.9238	1.0005	1.0006	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 248 NI 266 NF 268 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-51	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-51	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-51	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-51	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	53	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	53	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	53	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	53	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-42	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-42	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-42	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-42	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	44	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	44	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	44	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	44	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-50	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-50	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-50	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-50	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	54	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	54	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	54	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	54	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-41	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	-41	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	-41	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	-41	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	44	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	44	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	44	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	44	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	1	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-49	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	64	-49	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	64	-49	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	64	-49	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	64	55	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	55	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	55	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	64	55	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-40	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	64	-40	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	64	-40	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1L	64	-40	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	64	45	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	45	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	45	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	45	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	2	-1	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-51	1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0014	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-51	1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-51	1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0014	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-51	1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-42	1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0013	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-42	1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-42	1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0013	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-42	1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-0	2	0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 249 NI 264 NF 265 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-66	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-66	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-66	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-66	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	31	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	31	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	31	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	31	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-59	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-59	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-59	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-59	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	24	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	24	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	24	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	24	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-24	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-65	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-65	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-65	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-65	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	32	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	32	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	32	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	32	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-58	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	-58	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	-58	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	-58	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	25	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	25	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	25	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	25	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-23	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	64	-64	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	64	-64	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	64	-64	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	64	-64	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	64	33	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	33	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	33	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	64	33	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-57	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	64	-57	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	64	-57	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	64	-57	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	64	26	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	64	26	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	64	26	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	64	26	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	64	-22	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	daN		daN*m										
1A	-66	1	0	1	0.9238	1.0010	1.0021	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-66	1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0021	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-66	1	0	1	0.9238	1.0007	1.0021	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-66	1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0021	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-59	1	-0	1	0.9238	1.0008	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-59	1	-0	1	0.9238	1.0008	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-59	1	-0	1	0.9238	1.0008	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-59	1	-0	1	0.9238	1.0008	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-24	1	-0	1	0.9238	1.0003	1.0007	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 250 NI 262 NF 263 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-97	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-97	3	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-97	-1	-5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-97	3	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	34	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	34	3	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	34	-1	-5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	34	3	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-83	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-83	2	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-83	-1	-5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-83	2	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	19	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	19	2	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	19	-1	-5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	19	2	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-42	1	-6	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-96	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	32	-96	2	-3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	32	-96	-2	-5	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	32	-96	2	-5	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	35	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	35	2	-3	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	35	-2	-5	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	35	2	-5	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-82	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	-82	1	-3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	-82	-2	-5	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	-82	1	-5	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	20	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	20	1	-3	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	20	-2	-5	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	20	1	-5	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-41	-0	-6	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	64	-95	-3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	64	-95	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	64	-95	-3	-5	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	64	-95	1	-5	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	64	36	-3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	36	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	36	-3	-5	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	36	1	-5	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-81	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	64	-81	0	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	64	-81	-3	-5	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	64	-81	0	-5	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	64	21	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	64	21	0	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	64	21	-3	-5	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	21	0	-5	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-40	-2	-6	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-97	1	1	1	0.9238	0.9969	0.9973	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-97	1	-1	1	0.9238	0.9969	0.9990	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-97	2	1	1	0.9238	0.9960	0.9973	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-97	2	-1	1	0.9238	0.9960	0.9990	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1I	-83	1	1	1	0.9238	0.9972	0.9977	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-83	1	-1	1	0.9238	0.9972	0.9999	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-83	2	1	1	0.9238	0.9967	0.9977	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1L	-83	2	-1	1	0.9238	0.9967	0.9999	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-42	2	-0	1	0.9238	0.9984	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 251 NI 12 NF 261 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-96	-11	-15	0	-6	5	1	0.00	0.01	0.03	
1B	0	-96	13	-15	0	-6	-5	1	0.00	0.01	0.03	
1C	0	-96	-11	-26	0	-11	5	1	0.01	0.01	0.05	
1D	0	-96	13	-26	0	-11	-5	1	0.01	0.01	0.05	
1E	0	-20	-11	-15	0	-6	5	1	0.00	0.00	0.03	
1F	0	-20	13	-15	0	-6	-5	1	0.00	0.00	0.03	
1G	0	-20	-11	-26	0	-11	5	1	0.01	0.00	0.05	
1H	0	-20	13	-26	0	-11	-5	1	0.01	0.00	0.05	
1I	0	-93	-7	-16	0	-7	3	1	0.00	0.01	0.03	
1J	0	-93	9	-16	0	-7	-3	1	0.00	0.01	0.03	
1K	0	-93	-7	-25	0	-11	3	1	0.01	0.01	0.05	
1L	0	-93	9	-25	0	-11	-3	1	0.01	0.01	0.05	
1M	0	-22	-7	-16	0	-7	3	1	0.00	0.00	0.03	
1N	0	-22	9	-16	0	-7	-3	1	0.00	0.00	0.03	
1O	0	-22	-7	-25	0	-11	3	1	0.01	0.00	0.05	
1P	0	-22	9	-25	0	-11	-3	1	0.01	0.00	0.05	
2	0	-78	1	-30	0	-13	0	1	0.01	0.01	0.06	
1A	32	-95	-12	-15	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-95	12	-15	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	32	-95	-12	-26	0	-3	2	1	0.01	0.01	0.01	
1D	32	-95	12	-26	0	-3	-1	1	0.01	0.01	0.01	
1E	32	-19	-12	-15	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	-19	12	-15	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	-19	-12	-26	0	-3	2	1	0.01	0.00	0.01	
1H	32	-19	12	-26	0	-3	-1	1	0.01	0.00	0.01	
1I	32	-92	-8	-16	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	32	-92	8	-16	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	32	-92	-8	-25	0	-3	1	1	0.01	0.01	0.01	
1L	32	-92	8	-25	0	-3	-1	1	0.01	0.01	0.01	
1M	32	-21	-8	-16	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	-21	8	-16	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	-21	-8	-25	0	-3	1	1	0.01	0.00	0.01	
1P	32	-21	8	-25	0	-3	-1	1	0.01	0.00	0.01	
2	32	-77	-0	-30	0	-3	0	1	0.01	0.00	0.02	
1A	64	-94	-13	-15	0	3	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1B	64	-94	11	-15	0	3	2	1	0.00	0.01	0.02	
1C	64	-94	-13	-26	0	6	-2	1	0.01	0.01	0.03	
1D	64	-94	11	-26	0	6	2	1	0.01	0.01	0.03	
1E	64	-18	-13	-15	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.02	
1F	64	-18	11	-15	0	3	2	1	0.00	0.00	0.02	
1G	64	-18	-13	-26	0	6	-2	1	0.01	0.00	0.03	
1H	64	-18	11	-26	0	6	2	1	0.01	0.00	0.03	
1I	64	-91	-9	-16	0	3	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1J	64	-91	6	-16	0	3	1	1	0.00	0.01	0.02	
1K	64	-91	-9	-25	0	5	-2	1	0.01	0.01	0.03	
1L	64	-91	6	-25	0	5	1	1	0.01	0.01	0.03	
1M	64	-20	-9	-16	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.02	
1N	64	-20	6	-16	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1O	64	-20	-9	-25	0	5	-2	1	0.01	0.00	0.03	
1P	64	-20	6	-25	0	5	1	1	0.01	0.00	0.03	
2	64	-76	-2	-30	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-96	-6	5	1	0.9236	0.9975	0.9978	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-96	-6	-5	1	0.9236	0.9975	0.9979	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1C	-96	-11	5	1	0.9236	0.9974	0.9978	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
1D	-96	-11	-5	1	0.9236	0.9974	0.9979	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
1E	-20	-6	5	1	0.9236	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1F	-20	-6	-5	1	0.9236	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1G	-20	-11	5	1	0.9236	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
1H	-20	-11	-5	1	0.9236	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
1I	-93	-7	3	1	0.9236	0.9976	0.9979	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1J	-93	-7	-3	1	0.9236	0.9976	0.9981	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1K	-93	-11	3	1	0.9236	0.9975	0.9979	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
1L	-93	-11	-3	1	0.9236	0.9975	0.9981	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
1M	-22	-7	3	1	0.9236	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1N	-22	-7	-3	1	0.9236	0.9994	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1O	-22	-11	3	1	0.9236	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
1P	-22	-11	-3	1	0.9236	0.9994	0.9996	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
2	-78	-13	0	1	0.9236	0.9979	1.0008	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 252 NI 256 NF 255 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN			daN*m						
1A	0	21	-3	10	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01
1B	0	21	5	10	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1C	0	21	-3	7	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	21	5	7	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01
1E	0	45	-3	10	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01
1F	0	45	5	10	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1G	0	45	-3	7	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	45	5	7	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01
1I	0	15	-2	10	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1J	0	15	4	10	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1K	0	15	-2	6	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	15	4	6	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	51	-2	10	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1N	0	51	4	10	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1O	0	51	-2	6	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	51	4	6	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	0	42	1	12	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	21	22	-3	10	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	22	5	10	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	22	-3	7	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1D	21	22	5	7	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1E	21	46	-3	10	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	46	5	10	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	46	-3	7	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1H	21	46	5	7	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	21	16	-2	10	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	16	4	10	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	16	-2	6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1L	21	16	4	6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1M	21	52	-2	10	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	52	4	10	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	52	-2	6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1P	21	52	4	6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
2	21	43	1	12	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1A	42	23	-3	10	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1B	42	23	5	10	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1C	42	23	-3	7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1D	42	23	5	7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1E	42	47	-3	10	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1F	42	47	5	10	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1G	42	47	-3	7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1H	42	47	5	7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1I	42	17	-2	10	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	42	17	4	10	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1K	42	17	-2	6	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	17	4	6	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	53	-2	10	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	42	53	4	10	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1O	42	53	-2	6	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	42	53	4	6	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
2	42	44	1	12	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 253 NI 258 NF 257 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-12	1	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-12	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-12	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-12	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	66	1	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	66	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	66	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	66	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-3	1	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-3	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-3	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-3	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	58	1	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	58	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	58	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	58	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	35	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-11	1	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-11	2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-11	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-11	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1E	21	67	1	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	67	2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	67	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	67	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	-2	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	-2	2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	-2	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	-2	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	59	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	59	2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	59	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	59	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	36	2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	-10	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	-10	2	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	-10	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	-10	2	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	68	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	68	2	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	68	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	68	2	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	-1	1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-1	2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-1	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-1	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	60	1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	60	2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	60	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	60	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	37	2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-12	-1	-0	1	0.9703	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1B	-12	-1	1	1	0.9703	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-12	-0	-0	1	0.9703	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1D	-12	-0	1	1	0.9703	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1I	-3	0	0	1	0.9703	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1J	-3	0	0	1	0.9703	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1K	-3	-1	0	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1L	-3	-1	0	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 254 NI 260 NF 259 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-17	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-17	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-17	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-17	3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	47	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	47	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	47	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	47	3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-12	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-12	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-12	0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-12	2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	42	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	42	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	42	0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	42	2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	18	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-16	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-16	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-16	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-16	3	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	48	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	48	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	48	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	48	3	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-11	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-11	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-11	0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-11	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	43	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	43	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	43	0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	43	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	20	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	-15	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	-15	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	-15	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1D	42	-15	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	49	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	49	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	49	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	49	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	-10	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-10	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-10	0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-10	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	44	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	44	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	44	0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	44	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	21	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-17	0	-0	1	0.9703	1.0003	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1B	-17	0	1	1	0.9703	1.0003	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1C	-17	0	-0	1	0.9703	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1D	-17	0	1	1	0.9703	0.9997	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1I	-12	0	-0	1	0.9703	1.0002	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1J	-12	0	-0	1	0.9703	1.0002	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1K	-12	-0	-0	1	0.9703	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1L	-12	-0	-0	1	0.9703	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 255 NI 262 NF 261 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2	-6	-3	0	-3	2	1	0.00	0.00	0.02	
1B	0	-2	4	-3	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1C	0	-2	-6	-6	0	-6	2	1	0.00	0.00	0.03	
1D	0	-2	4	-6	0	-6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1E	0	53	-6	-3	0	-3	2	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	53	4	-3	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	53	-6	-6	0	-6	2	1	0.00	0.00	0.03	
1H	0	53	4	-6	0	-6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1I	0	2	-4	-2	0	-4	1	1	0.00	0.00	0.02	
1J	0	2	3	-2	0	-4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1K	0	2	-4	-6	0	-6	1	1	0.00	0.00	0.03	
1L	0	2	3	-6	0	-6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1M	0	50	-4	-2	0	-4	1	1	0.00	0.00	0.02	
1N	0	50	3	-2	0	-4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1O	0	50	-4	-6	0	-6	1	1	0.00	0.00	0.03	
1P	0	50	3	-6	0	-6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
2	0	35	-1	-6	0	-7	0	1	0.00	0.00	0.03	
1A	21	-1	-6	-3	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	21	-1	4	-3	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	21	-1	-6	-6	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1D	21	-1	4	-6	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1E	21	54	-6	-3	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	21	54	4	-3	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	21	54	-6	-6	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1H	21	54	4	-6	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1I	21	3	-4	-2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	21	3	3	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	21	3	-4	-6	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1L	21	3	3	-6	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1M	21	51	-4	-2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	21	51	3	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	21	51	-4	-6	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1P	21	51	3	-6	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
2	21	36	-1	-6	0	-5	0	1	0.00	0.00	0.03	
1A	42	0	-6	-3	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	42	0	4	-3	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	42	0	-6	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1D	42	0	4	-6	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1E	42	55	-6	-3	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	42	55	4	-3	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	42	55	-6	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1H	42	55	4	-6	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1I	42	4	-4	-2	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	4	3	-2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	42	4	-4	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1L	42	4	3	-6	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	42	52	-4	-2	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	52	3	-2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	42	52	-4	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	52	3	-6	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	42	37	-1	-6	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2	-3	2	1	0.9703	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1B	-2	-3	-1	1	0.9703	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1C	-2	-6	2	1	0.9703	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1D	-2	-6	-1	1	0.9703	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 256 NI 264 NF 263 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-26	-1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-26	-1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-26	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-26	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	57	-1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	57	-1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	57	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	57	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-17	-2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-17	-0	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-17	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-17	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	48	-2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	48	-0	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	48	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	48	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	21	-1	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	21	-26	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	21	-26	-1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	21	-26	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	21	-26	-1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	21	58	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	21	58	-1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	21	58	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	21	58	-1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	21	-16	-2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	21	-16	-0	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	21	-16	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	21	-16	-0	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	21	49	-2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	21	49	-0	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	21	49	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	21	49	-0	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	21	22	-1	2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	42	-25	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	42	-25	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	42	-25	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	42	-25	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	42	59	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	42	59	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	42	59	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	42	59	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	42	-16	-2	2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	-16	-0	2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	42	-16	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	42	-16	-0	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	42	50	-2	2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	50	-0	2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	42	50	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	50	-0	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	42	23	-1	2	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-26	-1	-0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-26	-1	0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-26	-2	-0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-26	-2	0	1	0.9703	1.0003	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-17	-2	-0	1	0.9703	1.0002	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1J	-17	-2	-0	1	0.9703	1.0002	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-17	-2	-0	1	0.9703	1.0002	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1L	-17	-2	-0	1	0.9703	1.0002	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 257 NI 266 NF 265 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN			daN*m					
1A	0	-28	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	0	-28	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	0	-28	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	-28	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	0	36	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	36	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	36	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	36	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	0	-23	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-23	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-23	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-23	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	31	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	31	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	31	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	31	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	6	-1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	21	-27	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	-27	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	-27	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	-27	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	37	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	37	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	37	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	37	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	-22	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	-22	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	-22	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	-22	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	32	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	32	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	32	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	32	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	7	-1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	-26	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	-26	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	-26	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	-26	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	38	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	38	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	38	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	38	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	-21	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-21	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-21	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-21	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	33	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	33	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	33	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	33	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	8	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-28	-1	0	1	0.9703	1.0001	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-28	-1	0	1	0.9703	1.0001	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-28	-1	0	1	0.9703	1.0004	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-28	-1	0	1	0.9703	1.0004	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-23	-1	0	1	0.9703	1.0001	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1J	-23	-1	0	1	0.9703	1.0001	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-23	-1	0	1	0.9703	1.0004	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1L	-23	-1	0	1	0.9703	1.0004	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 258 NI 267 NF 268 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	2	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	2	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	2	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	3	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	3	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	3	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	3	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	2	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	2	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	2	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	2	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	3	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	3	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1O	0	3	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	3	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	3	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	21	3	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	3	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	3	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	3	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	4	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	4	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	4	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	4	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	3	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	3	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	3	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	3	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	4	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	4	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	4	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	4	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	5	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	4	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	4	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	4	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	4	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	5	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	5	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	5	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	5	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	4	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	4	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	4	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	4	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	5	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	5	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	5	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	5	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	6	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 259 NI 10 NF 269 Lungh. 65.5 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0347 0.0347 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-94	-11	24	0	10	5	1	0.01	0.01	0.05	
1B	0	-94	12	24	0	10	-5	1	0.01	0.01	0.05	
1C	0	-94	-11	14	0	6	5	1	0.00	0.01	0.03	
1D	0	-94	12	14	0	6	-5	1	0.00	0.01	0.03	
1E	0	-23	-11	24	0	10	5	1	0.01	0.00	0.05	
1F	0	-23	12	24	0	10	-5	1	0.01	0.00	0.05	
1G	0	-23	-11	14	0	6	5	1	0.00	0.00	0.03	
1H	0	-23	12	14	0	6	-5	1	0.00	0.00	0.03	
1I	0	-93	-7	24	0	10	3	1	0.01	0.01	0.05	
1J	0	-93	9	24	0	10	-3	1	0.01	0.01	0.05	
1K	0	-93	-7	15	0	7	3	1	0.00	0.01	0.03	
1L	0	-93	9	15	0	7	-3	1	0.00	0.01	0.03	
1M	0	-24	-7	24	0	10	3	1	0.01	0.00	0.05	
1N	0	-24	9	24	0	10	-3	1	0.01	0.00	0.05	
1O	0	-24	-7	15	0	7	3	1	0.00	0.00	0.03	
1P	0	-24	9	15	0	7	-3	1	0.00	0.00	0.03	
2	0	-79	1	29	0	12	0	1	0.01	0.01	0.06	
1A	33	-93	-12	24	0	2	2	1	0.01	0.01	0.01	
1B	33	-93	11	24	0	2	-1	1	0.01	0.01	0.01	
1C	33	-93	-12	14	0	2	2	1	0.00	0.01	0.01	
1D	33	-93	11	14	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	33	-22	-12	24	0	2	2	1	0.01	0.00	0.01	
1F	33	-22	11	24	0	2	-1	1	0.01	0.00	0.01	
1G	33	-22	-12	14	0	2	2	1	0.00	0.00	0.01	
1H	33	-22	11	14	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	33	-92	-8	24	0	2	1	1	0.01	0.01	0.01	
1J	33	-92	7	24	0	2	-1	1	0.01	0.01	0.01	
1K	33	-92	-8	15	0	2	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	33	-92	7	15	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	33	-23	-8	24	0	2	1	1	0.01	0.00	0.01	
1N	33	-23	7	24	0	2	-1	1	0.01	0.00	0.01	
1O	33	-23	-8	15	0	2	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	33	-23	7	15	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	33	-78	-0	29	0	3	0	1	0.01	0.01	0.01	

1A	65	-92	-13	24	0	-6	-2	1	0.01	0.01	0.03
1B	65	-92	10	24	0	-6	2	1	0.01	0.01	0.03
1C	65	-92	-13	14	0	-3	-2	1	0.00	0.01	0.02
1D	65	-92	10	14	0	-3	2	1	0.00	0.01	0.02
1E	65	-21	-13	24	0	-6	-2	1	0.01	0.00	0.03
1F	65	-21	10	24	0	-6	2	1	0.01	0.00	0.03
1G	65	-21	-13	14	0	-3	-2	1	0.00	0.00	0.02
1H	65	-21	10	14	0	-3	2	1	0.00	0.00	0.02
1I	65	-91	-9	24	0	-5	-2	1	0.01	0.01	0.03
1J	65	-91	6	24	0	-5	1	1	0.01	0.01	0.03
1K	65	-91	-9	15	0	-3	-2	1	0.00	0.01	0.02
1L	65	-91	6	15	0	-3	1	1	0.00	0.01	0.02
1M	65	-22	-9	24	0	-5	-2	1	0.01	0.00	0.03
1N	65	-22	6	24	0	-5	1	1	0.01	0.00	0.03
1O	65	-22	-9	15	0	-3	-2	1	0.00	0.00	0.02
1P	65	-22	6	15	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.02
2	65	-77	-2	29	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-94	10	5	1	0.9196	0.9974	0.9978	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1B	-94	10	-5	1	0.9196	0.9974	0.9980	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1C	-94	6	5	1	0.9196	0.9975	0.9978	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1D	-94	6	-5	1	0.9196	0.9975	0.9980	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1E	-23	10	5	1	0.9196	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1F	-23	10	-5	1	0.9196	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1G	-23	6	5	1	0.9196	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1H	-23	6	-5	1	0.9196	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1I	-93	10	3	1	0.9196	0.9974	0.9979	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1J	-93	10	-3	1	0.9196	0.9974	0.9981	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1K	-93	7	3	1	0.9196	0.9975	0.9979	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1L	-93	7	-3	1	0.9196	0.9975	0.9981	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1M	-24	10	3	1	0.9196	0.9993	0.9994	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1N	-24	10	-3	1	0.9196	0.9993	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1O	-24	7	3	1	0.9196	0.9993	0.9994	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1P	-24	7	-3	1	0.9196	0.9993	0.9995	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
2	-79	12	0	1	0.9196	0.9978	1.0013	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 260 NI 270 NF 271 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-97	-1	4	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-97	3	4	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-97	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-97	3	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	34	-1	4	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	34	3	4	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	34	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	34	3	3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-83	-1	4	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-83	2	4	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-83	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-83	2	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	20	-1	4	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	20	2	4	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	20	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	20	2	3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-42	1	6	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-96	-2	4	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	32	-96	2	4	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	32	-96	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	32	-96	2	3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	35	-2	4	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	35	2	4	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	35	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	35	2	3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-82	-2	4	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	-82	1	4	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	-82	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	-82	1	3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	21	-2	4	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	21	1	4	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	21	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	21	1	3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-41	-0	6	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	64	-95	-3	4	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	64	-95	1	4	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	64	-95	-3	3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	64	-95	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	64	36	-3	4	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	

1F	64	36	1	4	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	36	-3	3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	36	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-81	-3	4	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.01
1J	64	-81	0	4	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01
1K	64	-81	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1L	64	-81	0	3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1M	64	22	-3	4	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	22	0	4	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	22	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	22	0	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-40	-2	6	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-97	-2	1	1	0.9238	0.9962	0.9973	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-97	-2	-1	1	0.9238	0.9962	0.9990	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-97	-1	1	1	0.9238	0.9970	0.9973	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-97	-1	-1	1	0.9238	0.9970	0.9990	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1I	-83	-2	1	1	0.9238	0.9968	0.9977	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-83	-2	-1	1	0.9238	0.9968	0.9999	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1K	-83	-1	1	1	0.9238	0.9973	0.9977	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-83	-1	-1	1	0.9238	0.9973	0.9999	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-42	-2	-0	1	0.9238	0.9985	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 261 NI 272 NF 273 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-65	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-65	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-65	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-65	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	31	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	31	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	31	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	31	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-58	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-58	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-58	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-58	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	24	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	24	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	24	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	24	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-24	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-64	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-64	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-64	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-64	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	32	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	32	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	32	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	32	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-57	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	-57	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	-57	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	-57	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	25	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	25	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	25	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	25	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-22	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	64	-63	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	64	-63	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	64	-63	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	64	-63	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	64	33	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	33	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	33	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	33	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-56	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	64	-56	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	64	-56	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	64	-56	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	64	26	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	26	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	26	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	26	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-21	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-65	-1	0	1	0.9238	1.0007	1.0021	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-65	-1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0020	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-65	-1	0	1	0.9238	1.0011	1.0021	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-65	-1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0020	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-58	-1	-0	1	0.9238	1.0009	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-58	-1	-0	1	0.9238	1.0009	1.0018	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-58	-1	-0	1	0.9238	1.0009	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-58	-1	-0	1	0.9238	1.0009	1.0018	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-24	-1	-0	1	0.9238	1.0003	1.0007	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 262 NI 274 NF 282 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-51	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-51	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-51	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-51	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	53	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	53	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	53	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	53	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-41	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-41	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-41	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-41	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	44	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	44	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	44	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	44	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-50	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-50	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-50	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-50	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	54	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	54	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	54	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	54	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-41	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	-41	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	-41	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	-41	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	45	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	45	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	45	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	45	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	1	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-49	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	64	-49	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	64	-49	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	64	-49	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	64	55	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	55	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	55	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	55	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-40	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	64	-40	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	64	-40	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	64	-40	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	64	46	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	46	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	46	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	46	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	3	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-51	-1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0014	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-51	-1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-51	-1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0014	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-51	-1	-0	1	0.9238	1.0010	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

1I	-41	-1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0013	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-41	-1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-41	-1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0013	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-41	-1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 263 NI 280 NF 282 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-68	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-68	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-68	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-68	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	34	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	34	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	34	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	34	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-61	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-61	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-61	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-61	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	27	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	27	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	27	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	27	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-20	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-67	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-67	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-67	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	32	-67	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	32	35	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	35	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	35	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	35	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	32	-60	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	-60	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	-60	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	32	-60	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	32	28	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	28	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	28	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	32	28	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	32	-19	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-66	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	64	-66	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	64	-66	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	64	-66	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	64	36	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	36	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	36	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	36	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-59	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	64	-59	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	64	-59	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	64	-59	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	64	29	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	29	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	29	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	29	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-18	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-68	-1	-0	1	0.9238	1.0016	1.0017	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-68	-1	-0	1	0.9238	1.0016	1.0020	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-68	-1	-0	1	0.9238	1.0018	1.0017	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-68	-1	-0	1	0.9238	1.0018	1.0020	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-61	-1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-61	-1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-61	-1	-0	1	0.9238	1.0017	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-61	-1	-0	1	0.9238	1.0017	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-20	-2	0	1	0.9238	1.0005	1.0006	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 264 NI 278 NF 279 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN			daN*m					
1A	0	-84	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1B	0	-84	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1C	0	-84	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1D	0	-84	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1E	0	14	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	14	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	14	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1H	0	14	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	0	-76	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-76	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-76	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	0	-76	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1M	0	6	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	6	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	6	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	0	6	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
2	0	-44	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1A	32	-83	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1B	32	-83	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	32	-83	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1D	32	-83	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1E	32	15	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	32	15	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	32	15	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1H	32	15	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	32	-75	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	32	-75	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	32	-75	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1L	32	-75	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1M	32	7	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	32	7	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	32	7	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1P	32	7	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	32	-43	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	64	-82	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1B	64	-82	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1C	64	-82	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1D	64	-82	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1E	64	16	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	64	16	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	64	16	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	16	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-74	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	64	-74	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	64	-74	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	64	-74	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1M	64	8	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	64	8	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	64	8	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	8	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-41	-2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-84	-1	-0	1	0.9238	1.0032	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-84	-1	0	1	0.9238	1.0032	1.0024	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-84	-1	-0	1	0.9238	1.0035	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-84	-1	0	1	0.9238	1.0035	1.0024	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-76	-1	-0	1	0.9238	1.0032	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-76	-1	0	1	0.9238	1.0032	1.0025	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-76	-1	-0	1	0.9238	1.0034	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-76	-1	0	1	0.9238	1.0034	1.0025	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-44	-1	-0	1	0.9238	1.0019	1.0012	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 265 NI 276 NF 277 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-110	-1	0	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-110	2	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-110	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-110	2	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	11	-1	0	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	11	2	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	11	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	11	2	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-98	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-98	2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	

1K	0	-98	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	-98	2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	-1	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	-1	2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	-1	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1P	0	-1	2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
2	0	-62	1	-0	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	32	-109	-2	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1B	32	-109	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1C	32	-109	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1D	32	-109	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1E	32	12	-2	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1F	32	12	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1G	32	12	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	32	12	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	32	-97	-2	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	32	-97	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	32	-97	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1L	32	-97	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1M	32	-1	-2	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	32	-1	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	32	-1	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1P	32	-1	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
2	32	-61	-1	-0	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	64	-109	-3	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1B	64	-109	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1C	64	-109	-3	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1D	64	-109	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1E	64	13	-3	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	13	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	13	-3	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	64	13	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-96	-3	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	64	-96	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	64	-96	-3	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1L	64	-96	-1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1M	64	0	-3	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	64	0	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	64	0	-3	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	0	-1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-60	-2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-110	-1	1	1	0.9238	1.0033	0.9967	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-110	-1	-1	1	0.9238	1.0033	1.0003	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-110	-1	1	1	0.9238	1.0024	0.9967	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-110	-1	-1	1	0.9238	1.0024	1.0003	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1I	-98	-1	-0	1	0.9238	1.0025	0.9971	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-98	-1	-0	1	0.9238	1.0025	1.0017	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-98	-1	-0	1	0.9238	1.0039	0.9971	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1L	-98	-1	-0	1	0.9238	1.0039	1.0017	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1M	-1	-1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1N	-1	-1	-0	1	0.9238	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1O	-1	-1	-0	1	0.9238	1.0001	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1P	-1	-1	-0	1	0.9238	1.0001	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-62	-2	-0	1	0.9238	1.0024	1.0006	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 266 NI 11 NF 275 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-92	-7	4	0	0	3	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-92	10	4	0	0	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-92	-7	0	0	-1	3	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-92	10	0	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	-52	-7	4	0	0	3	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-52	10	4	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-52	-7	0	0	-1	3	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-52	10	0	0	-1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-100	-4	5	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-100	7	5	0	1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-100	-4	-1	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-100	7	-1	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	-45	-4	5	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-45	7	5	0	1	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-45	-4	-1	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-45	7	-1	0	-2	-3	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-94	2	3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	32	-91	-8	4	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	

1B	32	-91	9	4	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1C	32	-91	-8	0	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01
1D	32	-91	9	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1E	32	-51	-8	4	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01
1F	32	-51	9	4	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1G	32	-51	-8	0	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01
1H	32	-51	9	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1I	32	-99	-5	5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	32	-99	6	5	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1K	32	-99	-5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01
1L	32	-99	6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1M	32	-44	-5	5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	32	-44	6	5	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	32	-44	-5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01
1P	32	-44	6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
2	32	-93	1	3	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01
1A	64	-90	-9	4	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.01
1B	64	-90	8	4	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.01
1C	64	-90	-9	0	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.01
1D	64	-90	8	0	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01
1E	64	-50	-9	4	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	-50	8	4	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	-50	-9	0	0	-1	-2	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	-50	8	0	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-98	-6	5	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01
1J	64	-98	5	5	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.01
1K	64	-98	-6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1L	64	-98	5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01
1M	64	-43	-6	5	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	-43	5	5	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	-43	-6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	-43	5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-91	-1	3	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-92	-2	3	1	0.9236	0.9989	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1B	-92	-2	-4	1	0.9236	0.9989	0.9981	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1C	-92	-1	3	1	0.9236	1.0041	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1D	-92	-1	-4	1	0.9236	1.0041	0.9981	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1E	-52	-2	3	1	0.9236	0.9994	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1F	-52	-2	-4	1	0.9236	0.9994	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1G	-52	-1	3	1	0.9236	1.0023	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1H	-52	-1	-4	1	0.9236	1.0023	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1I	-100	-2	2	1	0.9236	0.9986	0.9979	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1J	-100	-2	-3	1	0.9236	0.9986	0.9981	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1K	-100	-2	2	1	0.9236	1.0028	0.9979	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1L	-100	-2	-3	1	0.9236	1.0028	0.9981	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1M	-45	-2	2	1	0.9236	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1N	-45	-2	-3	1	0.9236	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1O	-45	-2	2	1	0.9236	1.0012	0.9991	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1P	-45	-2	-3	1	0.9236	1.0012	0.9991	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-94	-3	-0	1	0.9236	1.0010	1.0003	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 267 NI 270 NF 269 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1	-4	-3	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1B	0	1	6	-3	0	-3	-2	1	0.00	0.00	0.02	
1C	0	1	-4	-6	0	-6	1	1	0.00	0.00	0.03	
1D	0	1	6	-6	0	-6	-2	1	0.00	0.00	0.03	
1E	0	50	-4	-3	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	50	6	-3	0	-3	-2	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	50	-4	-6	0	-6	1	1	0.00	0.00	0.03	
1H	0	50	6	-6	0	-6	-2	1	0.00	0.00	0.03	
1I	0	3	-3	-2	0	-4	1	1	0.00	0.00	0.02	
1J	0	3	4	-2	0	-4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1K	0	3	-3	-6	0	-5	1	1	0.00	0.00	0.03	
1L	0	3	4	-6	0	-5	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1M	0	48	-3	-2	0	-4	1	1	0.00	0.00	0.02	
1N	0	48	4	-2	0	-4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1O	0	48	-3	-6	0	-5	1	1	0.00	0.00	0.03	
1P	0	48	4	-6	0	-5	-1	1	0.00	0.00	0.03	
2	0	34	1	-6	0	-7	-0	1	0.00	0.00	0.03	
1A	21	2	-4	-3	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	21	2	6	-3	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	21	2	-4	-6	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1D	21	2	6	-6	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1E	21	51	-4	-3	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	21	51	6	-3	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	21	51	-4	-6	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1H	21	51	6	-6	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1I	21	4	-3	-2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	

1J	21	4	4	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01
1K	21	4	-3	-6	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02
1L	21	4	4	-6	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1M	21	49	-3	-2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01
1N	21	49	4	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01
1O	21	49	-3	-6	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02
1P	21	49	4	-6	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02
2	21	36	1	-6	0	-5	-0	1	0.00	0.00	0.03
1A	42	3	-4	-3	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1B	42	3	6	-3	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1C	42	3	-4	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1D	42	3	6	-6	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1E	42	52	-4	-3	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1F	42	52	6	-3	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1G	42	52	-4	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1H	42	52	6	-6	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1I	42	5	-3	-2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	42	5	4	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1K	42	5	-3	-6	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	5	4	-6	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	50	-3	-2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	42	50	4	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1O	42	50	-3	-6	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	42	50	4	-6	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
2	42	37	1	-6	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 268 NI 272 NF 271 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-27	1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-27	1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-27	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-27	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	57	1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	57	1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	57	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	57	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-18	0	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-18	2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-18	0	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-18	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	48	0	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	48	2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	48	0	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	48	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	20	1	2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	21	-26	1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	21	-26	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	21	-26	1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	21	-26	1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	21	58	1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	21	58	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	21	58	1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	21	58	1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	21	-17	0	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	21	-17	2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	21	-17	0	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	21	-17	2	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	21	49	0	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	21	49	2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	21	49	0	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	21	49	2	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	21	22	1	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	42	-25	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	42	-25	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	42	-25	1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	42	-25	1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	42	59	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	42	59	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	42	59	1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	42	59	1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	42	-16	0	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	-16	2	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	42	-16	0	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	42	-16	2	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	42	50	0	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	50	2	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	42	50	0	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	50	2	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	

2	42	23	1	2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-27	-1	-0	1	0.9703	1.0003	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-27	-1	0	1	0.9703	1.0003	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-27	-2	-0	1	0.9703	1.0003	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-27	-2	0	1	0.9703	1.0003	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-18	-2	0	1	0.9703	1.0002	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1J	-18	-2	0	1	0.9703	1.0002	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-18	-2	0	1	0.9703	1.0003	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1L	-18	-2	0	1	0.9703	1.0003	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 269 NI 274 NF 273 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-28	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-28	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-28	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-28	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	36	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	36	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	36	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	36	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-23	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-23	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-23	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-23	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	31	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	31	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	31	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	31	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	6	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-27	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-27	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-27	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-27	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	37	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	37	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	37	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	37	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-22	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-22	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-22	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-22	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	32	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	32	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	32	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	32	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	7	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	-26	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	-26	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	-26	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	-26	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	38	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	42	38	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	38	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	42	38	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	-22	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	-22	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	-22	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	-22	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	42	33	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	42	33	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	42	33	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	42	33	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	42	8	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-28	-1	-0	1	0.9703	1.0001	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-28	-1	-0	1	0.9703	1.0001	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-28	-1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-28	-1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-23	-1	-0	1	0.9703	1.0001	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1J	-23	-1	-0	1	0.9703	1.0001	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

1K	-23	-1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9992	--	--	0.00	--	0.01 Snell. 'zx'= 28
1L	-23	-1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9992	--	--	0.00	--	0.01 Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 270 NI 276 NF 275 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	21	-5	10	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	21	3	10	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	21	-5	7	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	21	3	7	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	46	-5	10	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	46	3	10	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	46	-5	7	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	46	3	7	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	15	-4	10	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	15	2	10	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	15	-4	6	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	15	2	6	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	51	-4	10	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	51	2	10	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	51	-4	6	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	51	2	6	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	42	-1	12	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	22	-5	10	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	22	3	10	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	22	-5	7	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	21	22	3	7	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	21	47	-5	10	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	47	3	10	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	47	-5	7	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	21	47	3	7	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	21	16	-4	10	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	16	2	10	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	16	-4	6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	21	16	2	6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	21	52	-4	10	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	52	2	10	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	52	-4	6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	21	52	2	6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	21	43	-1	12	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	42	23	-5	10	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	42	23	3	10	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	42	23	-5	7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1D	42	23	3	7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	42	48	-5	10	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	42	48	3	10	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	42	48	-5	7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	42	48	3	7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	42	17	-4	10	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	17	2	10	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	42	17	-4	6	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1L	42	17	2	6	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	42	53	-4	10	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	53	2	10	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	42	53	-4	6	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	53	2	6	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	42	44	-1	12	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 271 NI 278 NF 277 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-11	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-11	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-11	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-11	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	66	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	66	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	66	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	66	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-3	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-3	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-3	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-3	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	58	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	58	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1O	0	58	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	58	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	35	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	21	-10	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	-10	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	-10	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	-10	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	67	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	67	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	67	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	67	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	-2	-2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	-2	-1	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	-2	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	-2	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	59	-2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	59	-1	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	59	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	59	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	36	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	-9	-2	2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	-9	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	-9	-2	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	-9	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	68	-2	2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	68	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	68	-2	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	68	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	-1	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-1	-1	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-1	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-1	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	60	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	60	-1	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	60	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	60	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	37	-2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-11	-1	-1	1	0.9703	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-11	-1	0	1	0.9703	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1C	-11	-0	-1	1	0.9703	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1D	-11	-0	0	1	0.9703	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1I	-3	0	-0	1	0.9703	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1J	-3	0	-0	1	0.9703	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1K	-3	-1	-0	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1L	-3	-1	-0	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 272 NI 280 NF 279 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-17	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-17	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-17	-3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-17	0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	47	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	47	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	47	-3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	47	0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-12	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-12	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-12	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-12	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	43	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	43	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	43	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	43	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	19	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-16	-3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-16	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-16	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-16	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	48	-3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	48	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	48	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	48	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-11	-2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-11	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-11	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-11	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	44	-2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1N	21	44	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	44	-2	-0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00
1P	21	44	-0	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00
2	21	20	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	-15	-3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	-15	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	-15	-3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	-15	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	49	-3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	49	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	49	-3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	49	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	-10	-2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-10	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-10	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-10	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	44	-2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	44	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	44	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	44	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	21	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-17	0	-1	1	0.9703	1.0003	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1B	-17	0	0	1	0.9703	1.0003	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1C	-17	0	-1	1	0.9703	0.9998	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1D	-17	0	0	1	0.9703	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1I	-12	0	-0	1	0.9703	1.0002	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1J	-12	0	0	1	0.9703	1.0002	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1K	-12	-0	-0	1	0.9703	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1L	-12	-0	0	1	0.9703	0.9996	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 273 NI 281 NF 282 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	2	1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	2	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	2	1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	3	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	3	1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	3	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	3	1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	2	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	2	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	2	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	2	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	3	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	3	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	3	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	3	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	3	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	3	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	3	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	3	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	3	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	4	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	4	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	4	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	4	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	3	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	3	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	3	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	3	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	4	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	4	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	4	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	4	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	4	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	4	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	4	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	4	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	4	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	5	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	42	5	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	5	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	42	5	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	4	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	4	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	4	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	4	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1M	42	5	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	5	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	5	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	5	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	6	-0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	----------											
	daN	daN*m											

Lavoro: **STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
Gruppo: **3** Descrizione: **TRAVI SUPERIORI**
Tabella: **Tabella travi** Struttura: **Nuova**
Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 167 NF 275 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-9	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-9	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-8	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1I	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 2 NI 275 NF 277 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 3 NI 279 NF 282 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 4 NI 277 NF 279 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1J	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 5 NI 282 NF 273 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 6 NI 273 NF 271 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 7 NI 269 NF 198 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-6	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	-6	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	25	-0	-8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	25	-0	12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	25	-0	-8	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	25	-0	12	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	25	0	-8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	25	0	12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	25	0	-8	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	25	0	12	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	25	-0	-4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	25	-0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	25	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	25	-0	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	25	0	-4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	25	0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	25	0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	25	0	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	25	0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	50	-0	-9	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	50	-0	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	50	-0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	50	-0	10	-0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	50	0	-9	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	50	0	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1G	50	0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	50	0	10	-0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1I	50	-0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	50	-0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	50	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	50	-0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	

1M	50	0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	50	0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1O	50	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	50	0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
2	50	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	3	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	3	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-1	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 8 NI 271 NF 269 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-3	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 9 NI 106 NF 261 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-11	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-11	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-13	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	8	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-13	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	8	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	48	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	48	-0	6	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	48	0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	48	0	6	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 10 NI 261 NF 263 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	3	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 11 NI 265 NF 268 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 12 NI 263 NF 265 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-2	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-2	-0	0	0	0	--	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-2	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-2	-0	0	0	0	--	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 13 NI 268 NF 259 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1M	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 14 NI 259 NF 257 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 15 NI 255 NF 167 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	9	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	9	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	6	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 16 NI 257 NF 255 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1L	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 17 NI 77 NF 247 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-0	-11	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-11	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	-11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-11	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-11	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-11	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-11	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-11	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-11	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-16	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	48	-0	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1E	48	0	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1G	48	0	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1I	48	-0	-13	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1J	48	-0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1K	48	-0	-13	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1L	48	-0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1M	48	0	-13	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1N	48	0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1O	48	0	-13	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1P	48	0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
2	48	0	-19	-0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 18 NI 247 NF 249 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	0	-0	22	0	0	0	-8	1	0.00	0.00	0.02
1C	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	-0	22	0	0	-0	-8	1	0.00	0.00	0.02
1E	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	0	22	0	0	0	-8	1	0.00	0.00	0.02
1G	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	0	22	0	0	-0	-8	1	0.00	0.00	0.02
1I	0	-0	9	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1J	0	-0	15	0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01
1K	0	-0	9	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1L	0	-0	15	0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01
1M	0	0	9	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1N	0	0	15	0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01
1O	0	0	9	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1P	0	0	15	0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01
2	0	-0	18	0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01
1A	24	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	21	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	21	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	21	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	21	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	14	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	14	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	14	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	14	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	15	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	19	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	19	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	19	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	19	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	12	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	12	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	12	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	12	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	13	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-8	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-8	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-5	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-5	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-5	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 19 NI 251 NF 254 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	16	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	16	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	16	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	16	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1N	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	15	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	15	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	15	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	15	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	8	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	13	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01
1C	48	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	13	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01
1E	48	0	-5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	13	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01
1G	48	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	13	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01
1I	48	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 20 NI 249 NF 251 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

1I	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	6	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	6	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	6	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	6	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	9	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	9	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 21 NI 254 NF 245 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-8	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	11	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	48	-0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

1D	48	-0	11	-0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01
1E	48	0	-8	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	11	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1G	48	0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	11	-0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01
1I	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 22 NI 245 NF 243 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	12	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	12	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	7	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	11	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	11	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	9	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	9	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1E	48	0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	9	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1G	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	9	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1I	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	

2	48	-0	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 23 NI 241 NF 105 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	6	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	6	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	7	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	6	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	6	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	7	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	25	-0	4	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	25	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	25	-0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	25	-0	5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	25	0	4	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	25	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	25	0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	25	0	5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	25	-0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	25	-0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	25	-0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	25	-0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	25	0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	25	0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	25	0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	25	0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	25	0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	50	-0	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	50	-0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	50	-0	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	50	-0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	50	0	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	50	0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	50	0	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	50	0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	50	-0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	50	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	50	-0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	50	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	50	0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	50	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	50	0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	50	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	50	0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	3	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-2	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1C	-0	-0	3	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	-0	-2	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	2	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	1	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	2	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	1	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 24 NI 243 NF 241 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	12	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	12	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	6	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	6	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-9	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	11	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	11	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-9	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	11	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	11	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-11	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	48	-0	9	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	48	-0	-11	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	48	-0	9	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1E	48	0	-11	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	48	0	9	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1G	48	0	-11	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	48	0	9	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1I	48	-0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 25 NI 22 NF 233 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-0	-8	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-8	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-9	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-7	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-9	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-7	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-12	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 26 NI 233 NF 235 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	11	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	11	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	

1I	0	-0	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	0	0	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-11	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-11	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-11	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-11	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-12	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	8	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-12	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	8	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-12	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	8	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-12	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	8	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 27 NI 237 NF 240 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-11	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-11	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1E	24	0	-12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	24	0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-14	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1B	48	-0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-14	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1D	48	-0	5	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-14	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1F	48	0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-14	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1H	48	0	5	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-6	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 28 NI 235 NF 237 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-11	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-11	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	

1A	48	-0	-12	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-12	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-12	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-12	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-7	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 29 NI 240 NF 231 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-15	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-15	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-15	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-15	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-16	0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-16	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	48	-0	2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-16	0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-16	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	48	0	2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1O	48	0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 30 NI 231 NF 229 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-9	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-9	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-11	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-11	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	4	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-11	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-11	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	4	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-13	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	48	-0	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-13	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	48	-0	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-13	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	48	0	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-13	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	48	0	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-8	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-8	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-8	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-8	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1B	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 31 NI 227 NF 77 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	12	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	13	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	12	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	13	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	12	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	13	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	12	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	13	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-0	12	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-0	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-0	12	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	0	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	0	12	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	0	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	0	12	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	0	18	0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-0	10	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	10	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	10	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	10	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	10	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	10	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	11	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	10	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	10	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	11	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	16	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	48	-0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	48	-0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	48	0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	48	0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	14	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 32 NI 229 NF 227 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-19	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-19	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-19	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-19	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-12	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-12	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-12	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-12	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-13	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-21	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-21	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-21	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-21	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-14	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-14	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-14	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-14	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-15	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-22	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1B	48	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-22	-0	0	0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1D	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-22	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1F	48	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-22	-0	0	0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1H	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-15	-0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01	
1J	48	-0	-9	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-15	-0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01	
1L	48	-0	-9	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-15	-0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01	
1N	48	0	-9	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-15	-0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01	
1P	48	0	-9	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	-18	-0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-8	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-8	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-5	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-5	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 33 NI 76 NF 219 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	

1J	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-11	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-11	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 34 NI 219 NF 221 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1E	24	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 35 NI 223 NF 226 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 36 NI 221 NF 223 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1M	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 37 NI 226 NF 217 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 38 NI 217 NF 215 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 39 NI 213 NF 104 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-6	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	-6	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	25	-0	-8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	25	-0	12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	25	-0	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	25	-0	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	25	0	-8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	25	0	12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	25	0	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	25	0	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	25	-0	-4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	25	-0	9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	25	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	25	-0	9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	25	0	-4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	25	0	9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	25	0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	25	0	9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	25	0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	50	-0	-9	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	50	-0	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	50	-0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	50	-0	10	-0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	50	0	-9	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	50	0	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1G	50	0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	50	0	10	-0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1I	50	-0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	50	-0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	50	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	50	-0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	50	0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	50	0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	50	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	50	0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
2	50	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	3	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	3	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-1	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-1	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 40 NI 215 NF 213 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1E	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	-3	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 41 NI 210 NF 212 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	

1A	24	-0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 42 NI 212 NF 76 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	11	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	11	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	11	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	11	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	10	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	10	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	10	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	10	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1M	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	0	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 43 NI 208 NF 210 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1I	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 44 NI 199 NF 208 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 45 NI 204 NF 202 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-2	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-2	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-2	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-2	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1L	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 46 NI 202 NF 199 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 47 NI 206 NF 204 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1C	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1E	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1I	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 48 NI 23 NF 206 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-11	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-11	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

1M	0	0	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-13	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-13	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1B	48	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1D	48	-0	6	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1F	48	0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1H	48	0	6	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 49 NI 180 NF 105 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	66	0	0	0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-0	79	0	0	0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	-0	66	0	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-0	79	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	0	66	0	0	0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	0	79	0	0	0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	0	66	0	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	0	79	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	-0	68	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	-0	77	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-0	68	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-0	77	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	0	68	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1N	0	0	77	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	0	68	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1P	0	0	77	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	-0	107	0	0	-0	-21	1	0.02	0.00	0.04	
1A	25	-0	-88	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1B	25	-0	-75	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1C	25	-0	-88	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1D	25	-0	-75	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1E	25	0	-88	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1F	25	0	-75	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1G	25	0	-88	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	

1H	25	0	-75	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1I	25	-0	-86	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1J	25	-0	-77	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1K	25	-0	-86	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1L	25	-0	-77	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1M	25	0	-86	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1N	25	0	-77	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1O	25	0	-86	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1P	25	0	-77	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03
2	25	-0	-120	0	0	-0	-22	1	0.02	0.00	0.04
1A	50	-0	-242	0	0	-0	-58	1	0.04	0.00	0.11
1B	50	-0	-229	0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10
1C	50	-0	-242	0	0	-0	-58	1	0.04	0.00	0.11
1D	50	-0	-229	0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10
1E	50	0	-242	0	0	-0	-58	1	0.04	0.00	0.11
1F	50	0	-229	0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10
1G	50	0	-242	0	0	-0	-58	1	0.04	0.00	0.11
1H	50	0	-229	0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10
1I	50	-0	-240	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1J	50	-0	-230	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
1K	50	-0	-240	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1L	50	-0	-230	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
1M	50	0	-240	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1N	50	0	-230	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
1O	50	0	-240	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1P	50	0	-230	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
2	50	-0	-346	0	0	-0	-80	1	0.05	0.00	0.16

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-58	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-52	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-58	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-52	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-56	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-53	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-56	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-53	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-80	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 50 NI 178 NF 180 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	78	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-0	89	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-0	78	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-0	89	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	0	78	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	0	89	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	0	78	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	0	89	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-0	82	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1J	0	-0	86	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1K	0	-0	82	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1L	0	-0	86	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1M	0	0	82	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1N	0	0	86	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1O	0	0	82	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1P	0	0	86	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
2	0	-0	124	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1A	25	-0	-76	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1B	25	-0	-64	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1C	25	-0	-76	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1D	25	-0	-64	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1E	25	0	-76	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1F	25	0	-64	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1G	25	0	-76	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1H	25	0	-64	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1I	25	-0	-72	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1J	25	-0	-68	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	25	-0	-72	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1L	25	-0	-68	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	25	0	-72	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1N	25	0	-68	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	25	0	-72	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1P	25	0	-68	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
2	25	-0	-103	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1A	50	-0	-229	0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08	
1B	50	-0	-218	0	0	-0	-36	1	0.03	0.00	0.07	

1C	50	-0	-229	0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08
1D	50	-0	-218	0	0	-0	-36	1	0.03	0.00	0.07
1E	50	0	-229	0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08
1F	50	0	-218	0	0	-0	-36	1	0.03	0.00	0.07
1G	50	0	-229	0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08
1H	50	0	-218	0	0	-0	-36	1	0.03	0.00	0.07
1I	50	-0	-226	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08
1J	50	-0	-222	0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.07
1K	50	-0	-226	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08
1L	50	-0	-222	0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.07
1M	50	0	-226	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08
1N	50	0	-222	0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.07
1O	50	0	-226	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08
1P	50	0	-222	0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.07
2	50	-0	-330	0	0	-0	-57	1	0.05	0.00	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-41	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-36	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-41	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-36	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-38	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-38	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-57	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 51 NI 176 NF 178 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	90	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1B	0	-0	100	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1C	0	-0	90	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1D	0	-0	100	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1E	0	0	90	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1F	0	0	100	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1G	0	0	90	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1H	0	0	100	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1I	0	-0	93	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-0	93	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	0	93	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	0	93	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	-0	140	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1A	25	-0	-64	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1B	25	-0	-53	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1C	25	-0	-64	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1D	25	-0	-53	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1E	25	0	-64	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1F	25	0	-53	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1G	25	0	-64	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1H	25	0	-53	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1I	25	-0	-61	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1J	25	-0	-57	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1K	25	-0	-61	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1L	25	-0	-57	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1M	25	0	-61	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1N	25	0	-57	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1O	25	0	-61	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1P	25	0	-57	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
2	25	-0	-86	0	0	-0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1A	50	-0	-218	0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1B	50	-0	-207	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1C	50	-0	-218	0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1D	50	-0	-207	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1E	50	0	-218	0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1F	50	0	-207	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1G	50	0	-218	0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1H	50	0	-207	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1I	50	-0	-214	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1J	50	-0	-211	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06	
1K	50	-0	-214	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1L	50	-0	-211	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06	
1M	50	0	-214	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1N	50	0	-211	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06	
1O	50	0	-214	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	

1P	50	0	-211	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06
2	50	-0	-313	0	0	-0	-46	1	0.05	0.00	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-33	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-33	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-46	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 52 NI 174 NF 176 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	95	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1B	0	-0	106	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	95	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1D	0	-0	106	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	95	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1F	0	0	106	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	95	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1H	0	0	106	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	98	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-0	102	0	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-0	98	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-0	102	0	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	0	98	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	0	102	0	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	0	98	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	0	102	0	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	-0	148	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1A	25	-0	-59	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1B	25	-0	-48	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1C	25	-0	-59	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1D	25	-0	-48	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1E	25	0	-59	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1F	25	0	-48	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1G	25	0	-59	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1H	25	0	-48	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1I	25	-0	-55	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1J	25	-0	-52	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1K	25	-0	-55	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1L	25	-0	-52	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1M	25	0	-55	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1N	25	0	-52	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1O	25	0	-55	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1P	25	0	-52	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
2	25	-0	-79	0	0	-0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1A	50	-0	-213	0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1B	50	-0	-202	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1C	50	-0	-213	0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1D	50	-0	-202	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1E	50	0	-213	0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1F	50	0	-202	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1G	50	0	-213	0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1H	50	0	-202	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1I	50	-0	-209	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1J	50	-0	-206	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1K	50	-0	-209	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1L	50	-0	-206	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1M	50	0	-209	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1N	50	0	-206	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1O	50	0	-209	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1P	50	0	-206	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
2	50	-0	-306	0	0	-0	-39	1	0.04	0.00	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1B	-0	-0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	-0	-28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	-0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	-0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 53 NI 172 NF 174 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	101	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-0	111	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	101	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-0	111	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	101	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	0	111	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	101	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	0	111	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	104	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	108	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	104	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	108	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	104	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	108	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	104	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	108	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	-0	157	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1A	25	-0	-53	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1B	25	-0	-43	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1C	25	-0	-53	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1D	25	-0	-43	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1E	25	0	-53	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1F	25	0	-43	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1G	25	0	-53	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1H	25	0	-43	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1I	25	-0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1J	25	-0	-46	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1K	25	-0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1L	25	-0	-46	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1M	25	0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1N	25	0	-46	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1O	25	0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1P	25	0	-46	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
2	25	-0	-70	0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1A	50	-0	-207	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1B	50	-0	-197	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1C	50	-0	-207	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1D	50	-0	-197	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1E	50	0	-207	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1F	50	0	-197	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1G	50	0	-207	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1H	50	0	-197	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1I	50	-0	-203	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1J	50	-0	-200	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1K	50	-0	-203	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1L	50	-0	-200	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1M	50	0	-203	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1N	50	0	-200	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1O	50	0	-203	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1P	50	0	-200	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
2	50	-0	-297	0	0	-0	-33	1	0.04	0.00	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-33	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 54 NI 170 NF 172 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	107	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	116	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	107	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	116	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	107	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	116	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	107	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	116	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	110	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	113	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	110	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	113	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	110	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	113	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	110	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	113	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	-0	164	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1A	25	-0	-47	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1B	25	-0	-38	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1C	25	-0	-47	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1D	25	-0	-38	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1E	25	0	-47	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1F	25	0	-38	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1G	25	0	-47	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1H	25	0	-38	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1I	25	-0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1J	25	-0	-41	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1K	25	-0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1L	25	-0	-41	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1M	25	0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1N	25	0	-41	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1O	25	0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1P	25	0	-41	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
2	25	-0	-62	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1A	50	-0	-201	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1B	50	-0	-192	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1C	50	-0	-201	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1D	50	-0	-192	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1E	50	0	-201	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1F	50	0	-192	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1G	50	0	-201	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1H	50	0	-192	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1I	50	-0	-198	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1J	50	-0	-195	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1K	50	-0	-198	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1L	50	-0	-195	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1M	50	0	-198	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1N	50	0	-195	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1O	50	0	-198	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1P	50	0	-195	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
2	50	-0	-289	0	0	-0	-27	1	0.04	0.00	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 55 NI 198 NF 194 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	131	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	148	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1C	0	-0	131	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	148	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1E	0	0	131	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	148	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	

1G	0	0	131	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1H	0	0	148	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1I	0	-0	133	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1J	0	-0	146	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1K	0	-0	133	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1L	0	-0	146	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1M	0	0	133	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1N	0	0	146	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1O	0	0	133	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	146	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
2	0	-0	206	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1A	25	-0	-23	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1B	25	-0	-6	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1C	25	-0	-23	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1D	25	-0	-6	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1E	25	0	-23	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1F	25	0	-6	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1G	25	0	-23	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1H	25	0	-6	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1I	25	-0	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1J	25	-0	-8	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1K	25	-0	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1L	25	-0	-8	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1M	25	0	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1N	25	0	-8	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1O	25	0	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1P	25	0	-8	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
2	25	-0	-21	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1A	50	-0	-176	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1B	50	-0	-160	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1C	50	-0	-176	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1D	50	-0	-160	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1E	50	0	-176	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1F	50	0	-160	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1G	50	0	-176	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1H	50	0	-160	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1I	50	-0	-175	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1J	50	-0	-162	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1K	50	-0	-175	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1L	50	-0	-162	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1M	50	0	-175	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1N	50	0	-162	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1O	50	0	-175	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1P	50	0	-162	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
2	50	-0	-248	0	0	-0	-19	1	0.04	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-11	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-11	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-11	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-11	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 56 NI 194 NF 192 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	201	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1B	0	-0	210	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1C	0	-0	201	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1D	0	-0	210	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1E	0	0	201	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1F	0	0	210	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1G	0	0	201	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1H	0	0	210	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1I	0	-0	204	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1J	0	-0	207	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1K	0	-0	204	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1L	0	-0	207	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1M	0	0	204	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1N	0	0	207	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1O	0	0	204	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1P	0	0	207	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
2	0	-0	302	-0	0	-0	-32	1	0.04	0.00	0.06	
1A	25	-0	47	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	

1B	25	-0	56	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1C	25	-0	47	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1D	25	-0	56	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1E	25	0	47	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1F	25	0	56	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1G	25	0	47	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1H	25	0	56	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1I	25	-0	50	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1J	25	-0	53	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1K	25	-0	50	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1L	25	-0	53	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1M	25	0	50	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1N	25	0	53	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1O	25	0	50	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
1P	25	0	53	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02
2	25	-0	75	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03
1A	50	-0	-107	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1B	50	-0	-98	-0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01
1C	50	-0	-107	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1D	50	-0	-98	-0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01
1E	50	0	-107	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1F	50	0	-98	-0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01
1G	50	0	-107	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1H	50	0	-98	-0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01
1I	50	-0	-104	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1J	50	-0	-101	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1K	50	-0	-104	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1L	50	-0	-101	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1M	50	0	-104	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1N	50	0	-101	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1O	50	0	-104	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1P	50	0	-101	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
2	50	-0	-151	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 57 NI 192 NF 190 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	185	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-0	192	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-0	185	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-0	192	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	0	185	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	0	192	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	0	185	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1H	0	0	192	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1I	0	-0	187	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1J	0	-0	190	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	187	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1L	0	-0	190	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	187	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1N	0	0	190	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1O	0	0	187	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1P	0	0	190	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
2	0	0	278	-0	0	-0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1A	25	-0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	38	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1C	25	-0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	38	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1E	25	0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	38	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1G	25	0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	38	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1I	25	-0	33	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	36	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1K	25	-0	33	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	36	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1M	25	0	33	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	36	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	

1O	25	0	33	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1P	25	0	36	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03
2	25	0	51	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1A	50	-0	-123	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1B	50	-0	-115	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01
1C	50	-0	-123	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1D	50	-0	-115	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01
1E	50	0	-123	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1F	50	0	-115	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01
1G	50	0	-123	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1H	50	0	-115	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01
1I	50	-0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1J	50	-0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1K	50	-0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1L	50	-0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1M	50	0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1N	50	0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1O	50	0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1P	50	0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
2	50	0	-176	-0	0	0	4	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 58 NI 190 NF 188 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	178	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1B	0	-0	184	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1C	0	-0	178	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1D	0	-0	184	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1E	0	0	178	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1F	0	0	184	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1G	0	0	178	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1H	0	0	184	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1I	0	-0	180	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1J	0	-0	182	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1K	0	-0	180	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1L	0	-0	182	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1M	0	0	180	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1N	0	0	182	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1O	0	0	180	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1P	0	0	182	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
2	0	-0	267	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1A	25	-0	24	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	30	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	24	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	30	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	24	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	30	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	24	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	30	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	26	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	28	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	26	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	28	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	26	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	28	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	26	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	28	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	-0	40	-0	0	0	21	1	0.01	0.00	0.04	
1A	50	-0	-130	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1B	50	-0	-123	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	50	-0	-130	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1D	50	-0	-123	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	50	0	-130	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1F	50	0	-123	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1G	50	0	-130	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1H	50	0	-123	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1I	50	-0	-128	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	50	-0	-125	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	

1K	50	-0	-128	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1L	50	-0	-125	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1M	50	0	-128	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1N	50	0	-125	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1O	50	0	-128	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1P	50	0	-125	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
2	50	-0	-187	-0	0	0	3	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 59 NI 188 NF 186 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	172	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	-0	176	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1C	0	-0	172	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	-0	176	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1E	0	0	172	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	0	176	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1G	0	0	172	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	0	176	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1I	0	-0	173	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1J	0	-0	175	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1K	0	-0	173	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1L	0	-0	175	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1M	0	0	173	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1N	0	0	175	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1O	0	0	173	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1P	0	0	175	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
2	0	-0	256	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1A	25	-0	18	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	22	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	18	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	22	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	18	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	22	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	18	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	22	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	19	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	21	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	19	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	21	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	19	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	21	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	19	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	21	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	-0	29	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1A	50	-0	-136	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	50	-0	-131	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	50	-0	-136	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	50	-0	-131	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	50	0	-136	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1F	50	0	-131	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	50	0	-136	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1H	50	0	-131	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	50	-0	-135	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	50	-0	-133	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	50	-0	-135	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	50	-0	-133	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	50	0	-135	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	50	0	-133	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	50	0	-135	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	50	0	-133	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
2	50	-0	-197	-0	0	0	2	1	0.03	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	--	----------										
	daN	daN*m										
1A	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	0	23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 60 NI 186 NF 184 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	165	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	168	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	165	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	168	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	165	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	168	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	165	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	168	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	166	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	167	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	166	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	167	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	166	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	167	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	166	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	167	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	-0	245	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02	
1A	25	-0	11	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	14	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	11	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	14	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	11	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	14	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	11	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	14	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	13	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	13	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	13	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	13	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	-0	18	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1A	50	-0	-143	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1B	50	-0	-140	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	50	-0	-143	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1D	50	-0	-140	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	50	0	-143	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1F	50	0	-140	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	50	0	-143	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1H	50	0	-140	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	50	-0	-142	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1J	50	-0	-141	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	50	-0	-142	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1L	50	-0	-141	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	50	0	-142	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1N	50	0	-141	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	50	0	-142	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1P	50	0	-141	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
2	50	-0	-208	-0	0	0	-0	1	0.03	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	----------											
	daN	daN*m											
1A	-0	0	17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 61 NI 182 NF 196 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	179	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1B	0	-0	181	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1C	0	-0	179	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1D	0	-0	181	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1E	0	0	179	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1F	0	0	181	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1G	0	0	179	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1H	0	0	181	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1I	0	-0	179	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1J	0	-0	181	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1K	0	-0	179	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1L	0	-0	181	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1M	0	0	179	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1N	0	0	181	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1O	0	0	179	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1P	0	0	181	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
2	0	-0	265	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02	
1A	27	-0	13	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1B	27	-0	16	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1C	27	-0	13	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1D	27	-0	16	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1E	27	0	13	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1F	27	0	16	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1G	27	0	13	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1H	27	0	16	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1I	27	-0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1J	27	-0	15	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1K	27	-0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1L	27	-0	15	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1M	27	0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1N	27	0	15	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1O	27	0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1P	27	0	15	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
2	27	-0	21	-0	0	0	29	1	0.00	0.00	0.06	
1A	54	-0	-152	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	54	-0	-149	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	54	-0	-152	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	54	-0	-149	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	54	0	-152	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1F	54	0	-149	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	54	0	-152	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1H	54	0	-149	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	54	-0	-151	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	54	-0	-150	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	54	-0	-151	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	54	-0	-150	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	54	0	-151	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	54	0	-150	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	54	0	-151	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	54	0	-150	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
2	54	-0	-222	-0	0	0	2	1	0.03	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	21	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	21	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	29	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 62 NI 184 NF 182 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	

1B	0	-0	153	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1C	0	-0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1D	0	-0	153	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1E	0	0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1F	0	0	153	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1G	0	0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1H	0	0	153	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1I	0	-0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1J	0	-0	153	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1K	0	-0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1L	0	-0	153	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1M	0	0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1N	0	0	153	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1O	0	0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	153	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
2	0	-0	225	0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01
1A	25	-0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1B	25	-0	-1	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1C	25	-0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1D	25	-0	-1	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1E	25	0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1F	25	0	-1	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1G	25	0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1H	25	0	-1	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1I	25	-0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1J	25	-0	-1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1L	25	-0	-1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1N	25	0	-1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1P	25	0	-1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
2	25	-0	-2	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1A	50	-0	-156	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1B	50	-0	-155	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1C	50	-0	-156	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1D	50	-0	-155	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1E	50	0	-156	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1F	50	0	-155	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1G	50	0	-156	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1H	50	0	-155	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1I	50	-0	-156	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1J	50	-0	-155	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1K	50	-0	-156	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1L	50	-0	-155	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1M	50	0	-156	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1N	50	0	-155	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1O	50	0	-156	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1P	50	0	-155	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
2	50	-0	-229	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 63 NI 196 NF 168 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	112	0	0	0	12	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	-0	123	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	112	0	0	0	12	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	-0	123	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	112	0	0	0	12	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	0	123	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	112	0	0	0	12	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	0	123	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	115	0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	-0	119	0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02	
1K	0	-0	115	0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02	
1L	0	-0	119	0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02	
1M	0	0	115	0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02	
1N	0	0	119	0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02	

1O	0	0	115	0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02
1P	0	0	119	0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02
2	0	-0	173	0	0	0	14	1	0.03	0.00	0.03
1A	27	-0	-53	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1B	27	-0	-43	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1C	27	-0	-53	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1D	27	-0	-43	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1E	27	0	-53	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1F	27	0	-43	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1G	27	0	-53	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1H	27	0	-43	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1I	27	-0	-50	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1J	27	-0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1K	27	-0	-50	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1L	27	-0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1M	27	0	-50	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1N	27	0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1O	27	0	-50	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1P	27	0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
2	27	-0	-71	0	0	0	28	1	0.01	0.00	0.06
1A	54	-0	-219	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1B	54	-0	-208	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1C	54	-0	-219	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1D	54	-0	-208	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1E	54	0	-219	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1F	54	0	-208	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1G	54	0	-219	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1H	54	0	-208	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1I	54	-0	-215	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1J	54	-0	-211	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1K	54	-0	-215	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1L	54	-0	-211	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1M	54	0	-215	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1N	54	0	-211	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1O	54	0	-215	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1P	54	0	-211	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
2	54	-0	-314	0	0	-0	-24	1	0.05	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	18	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	18	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	28	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 64 NI 168 NF 170 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	122	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	129	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	122	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	129	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	122	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	129	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	122	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	129	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	124	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	124	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	124	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	124	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	-0	185	0	0	0	0	1	0.03	0.00	0.00	
1A	25	-0	-32	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	-25	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1C	25	-0	-32	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	-25	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1E	25	0	-32	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	-25	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1G	25	0	-32	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	-25	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1I	25	-0	-30	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	

1J	25	-0	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1K	25	-0	-30	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1L	25	-0	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1M	25	0	-30	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1N	25	0	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1O	25	0	-30	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1P	25	0	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
2	25	-0	-42	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1A	50	-0	-186	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1B	50	-0	-179	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1C	50	-0	-186	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1D	50	-0	-179	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1E	50	0	-186	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1F	50	0	-179	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1G	50	0	-186	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1H	50	0	-179	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1I	50	-0	-184	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1J	50	-0	-181	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1K	50	-0	-184	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1L	50	-0	-181	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1M	50	0	-184	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1N	50	0	-181	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1O	50	0	-184	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1P	50	0	-181	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
2	50	-0	-269	0	0	-0	-21	1	0.04	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 65 NI 149 NF 77 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	208	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-0	215	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-0	208	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-0	215	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	0	208	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	0	215	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	0	208	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1H	0	0	215	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1I	0	-0	209	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1J	0	-0	214	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	209	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1L	0	-0	214	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	209	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1N	0	0	214	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1O	0	0	209	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1P	0	0	214	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
2	0	0	312	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1A	25	-0	-97	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1B	25	-0	-90	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1C	25	-0	-97	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1D	25	-0	-90	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1E	25	0	-97	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1F	25	0	-90	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1G	25	0	-97	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1H	25	0	-90	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1I	25	-0	-96	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	25	-0	-91	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	25	-0	-96	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	25	-0	-91	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	25	0	-96	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	25	0	-91	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	25	0	-96	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	25	0	-91	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
2	25	0	-138	0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1A	50	-0	-402	0	0	-0	-64	1	0.06	0.00	0.13	
1B	50	-0	-395	0	0	-0	-61	1	0.06	0.00	0.12	
1C	50	-0	-402	0	0	-0	-64	1	0.06	0.00	0.13	
1D	50	-0	-395	0	0	-0	-61	1	0.06	0.00	0.12	

1E	50	0	-402	0	0	-0	-64	1	0.06	0.00	0.13
1F	50	0	-395	0	0	-0	-61	1	0.06	0.00	0.12
1G	50	0	-402	0	0	-0	-64	1	0.06	0.00	0.13
1H	50	0	-395	0	0	-0	-61	1	0.06	0.00	0.12
1I	50	-0	-401	0	0	-0	-63	1	0.06	0.00	0.13
1J	50	-0	-396	0	0	-0	-62	1	0.06	0.00	0.12
1K	50	-0	-401	0	0	-0	-63	1	0.06	0.00	0.13
1L	50	-0	-396	0	0	-0	-62	1	0.06	0.00	0.12
1M	50	0	-401	0	0	-0	-63	1	0.06	0.00	0.13
1N	50	0	-396	0	0	-0	-62	1	0.06	0.00	0.12
1O	50	0	-401	0	0	-0	-63	1	0.06	0.00	0.13
1P	50	0	-396	0	0	-0	-62	1	0.06	0.00	0.12
2	50	0	-588	0	0	-0	-92	1	0.09	0.00	0.18

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-64	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-61	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-64	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-61	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-63	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-62	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-63	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-62	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 66 NI 147 NF 149 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	255	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1B	0	-0	263	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1C	0	-0	255	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1D	0	-0	263	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1E	0	0	255	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1F	0	0	263	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1G	0	0	255	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1H	0	0	263	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1I	0	-0	252	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1J	0	-0	266	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1K	0	-0	252	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1L	0	-0	266	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1M	0	0	252	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1N	0	0	266	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1O	0	0	252	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1P	0	0	266	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
2	0	0	382	0	0	0	-18	1	0.06	0.00	0.04	
1A	25	-0	-50	0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1B	25	-0	-42	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1C	25	-0	-50	0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1D	25	-0	-42	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1E	25	0	-50	0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1F	25	0	-42	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1G	25	0	-50	0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1H	25	0	-42	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1I	25	-0	-53	0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1J	25	-0	-39	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1K	25	-0	-53	0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1L	25	-0	-39	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1M	25	0	-53	0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1N	25	0	-39	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1O	25	0	-53	0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1P	25	0	-39	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
2	25	0	-68	0	0	0	21	1	0.01	0.00	0.04	
1A	50	-0	-355	0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1B	50	-0	-347	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1C	50	-0	-355	0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1D	50	-0	-347	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1E	50	0	-355	0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1F	50	0	-347	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1G	50	0	-355	0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1H	50	0	-347	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1I	50	-0	-358	0	0	-0	-37	1	0.05	0.00	0.07	
1J	50	-0	-344	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1K	50	-0	-358	0	0	-0	-37	1	0.05	0.00	0.07	
1L	50	-0	-344	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1M	50	0	-358	0	0	-0	-37	1	0.05	0.00	0.07	
1N	50	0	-344	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1O	50	0	-358	0	0	-0	-37	1	0.05	0.00	0.07	
1P	50	0	-344	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
2	50	0	-518	0	0	-0	-52	1	0.08	0.00	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-36	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-36	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-37	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-37	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 67 NI 145 NF 147 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	272	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1B	0	-0	278	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1C	0	-0	272	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1D	0	-0	278	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1E	0	0	272	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1F	0	0	278	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1G	0	0	272	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1H	0	0	278	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1I	0	-0	269	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1J	0	-0	280	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1K	0	-0	269	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1L	0	-0	280	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1M	0	0	269	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1N	0	0	280	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1O	0	0	269	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1P	0	0	280	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
2	0	0	405	0	0	0	-21	1	0.06	0.00	0.04	
1A	25	-0	-34	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	-27	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	-34	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	-27	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	-34	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	-27	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	-34	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	-27	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	-36	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1J	25	-0	-25	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	-36	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1L	25	-0	-25	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	-36	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1N	25	0	-25	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	-36	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1P	25	0	-25	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	0	-45	0	0	0	24	1	0.01	0.00	0.05	
1A	50	-0	-339	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1B	50	-0	-332	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1C	50	-0	-339	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1D	50	-0	-332	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1E	50	0	-339	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1F	50	0	-332	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1G	50	0	-339	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1H	50	0	-332	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1I	50	-0	-341	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1J	50	-0	-330	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1K	50	-0	-341	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1L	50	-0	-330	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1M	50	0	-341	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1N	50	0	-330	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1O	50	0	-341	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1P	50	0	-330	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
2	50	0	-495	0	0	-0	-43	1	0.07	0.00	0.09	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1J	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 68 NI 143 NF 145 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	288	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1B	0	-0	293	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1C	0	-0	288	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1D	0	-0	293	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1E	0	0	288	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1F	0	0	293	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1G	0	0	288	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1H	0	0	293	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1I	0	-0	287	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1J	0	-0	295	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1K	0	-0	287	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1L	0	-0	295	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1M	0	0	287	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1N	0	0	295	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1O	0	0	287	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1P	0	0	295	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
2	0	0	429	0	0	0	-25	1	0.06	0.00	0.05	
1A	25	-0	-17	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1B	25	-0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	-17	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1D	25	-0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	-17	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1F	25	0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	-17	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1H	25	0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	-19	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1J	25	-0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	-19	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1L	25	-0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	-19	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1N	25	0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	-19	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1P	25	0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	0	-21	0	0	0	26	1	0.00	0.00	0.05	
1A	50	-0	-322	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1B	50	-0	-317	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1C	50	-0	-322	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1D	50	-0	-317	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1E	50	0	-322	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1F	50	0	-317	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1G	50	0	-322	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1H	50	0	-317	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1I	50	-0	-324	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1J	50	-0	-316	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1K	50	-0	-324	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1L	50	-0	-316	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1M	50	0	-324	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1N	50	0	-316	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1O	50	0	-324	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1P	50	0	-316	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
2	50	0	-472	0	0	0	-35	1	0.07	0.00	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 69 NI 141 NF 143 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	306	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1B	0	-0	308	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1C	0	-0	306	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1D	0	-0	308	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1E	0	0	306	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1F	0	0	308	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1G	0	0	306	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1H	0	0	308	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1I	0	-0	304	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1J	0	-0	310	0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
1K	0	-0	304	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1L	0	-0	310	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
1M	0	0	304	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1N	0	0	310	0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
1O	0	0	304	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1P	0	0	310	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
2	0	0	453	-0	0	0	-30	1	0.07	0.00	0.06
1A	25	-0	1	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1B	25	-0	3	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1C	25	-0	1	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1D	25	-0	3	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1E	25	0	1	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1F	25	0	3	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1G	25	0	1	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1H	25	0	3	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1I	25	-0	-1	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1J	25	-0	5	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	-1	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1L	25	-0	5	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	-1	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1N	25	0	5	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	-1	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1P	25	0	5	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
2	25	0	3	-0	0	0	27	1	0.00	0.00	0.05
1A	50	-0	-305	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1B	50	-0	-302	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1C	50	-0	-305	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1D	50	-0	-302	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1E	50	0	-305	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1F	50	0	-302	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1G	50	0	-305	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1H	50	0	-302	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1I	50	-0	-306	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1J	50	-0	-301	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1K	50	-0	-306	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1L	50	-0	-301	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1M	50	0	-306	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1N	50	0	-301	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1O	50	0	-306	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1P	50	0	-301	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
2	50	0	-448	-0	0	0	-29	1	0.06	0.00	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 70 NI 139 NF 141 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	323	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1B	0	-0	326	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1C	0	-0	323	-0	0	-0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1D	0	-0	326	-0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1E	0	0	323	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1F	0	0	326	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1G	0	0	323	-0	0	-0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1H	0	0	326	-0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1I	0	-0	322	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1J	0	-0	327	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1K	0	-0	322	-0	0	-0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1L	0	-0	327	-0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1M	0	0	322	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	

1N	0	0	327	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1O	0	0	322	-0	0	-0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1P	0	0	327	-0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05
2	0	0	479	-0	0	-0	-38	1	0.07	0.00	0.08
1A	25	-0	18	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1B	25	-0	21	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1C	25	-0	18	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1D	25	-0	21	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1E	25	0	18	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1F	25	0	21	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1G	25	0	18	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1H	25	0	21	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1I	25	-0	17	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1J	25	-0	22	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	17	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1L	25	-0	22	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	17	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1N	25	0	22	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	17	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1P	25	0	22	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
2	25	0	29	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1A	50	-0	-287	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1B	50	-0	-285	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1C	50	-0	-287	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1D	50	-0	-285	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1E	50	0	-287	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1F	50	0	-285	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1G	50	0	-287	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1H	50	0	-285	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1I	50	-0	-288	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1J	50	-0	-283	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1K	50	-0	-288	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1L	50	-0	-283	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1M	50	0	-288	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1N	50	0	-283	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1O	50	0	-288	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1P	50	0	-283	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
2	50	0	-422	-0	0	0	-24	1	0.06	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 71 NI 167 NF 163 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	302	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1B	0	-0	305	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1C	0	-0	302	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1D	0	-0	305	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1E	0	0	302	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1F	0	0	305	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1G	0	0	302	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1H	0	0	305	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1I	0	-0	301	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1J	0	-0	305	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1K	0	-0	301	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1L	0	-0	305	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1M	0	0	301	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1N	0	0	305	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1O	0	0	301	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1P	0	0	305	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
2	0	0	447	0	0	0	-30	1	0.06	0.00	0.06	
1A	25	-0	-3	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	-0	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1C	25	-0	-3	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	-0	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1E	25	0	-3	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	-0	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1G	25	0	-3	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	-0	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1I	25	-0	-4	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	

1J	25	-0	0	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	-4	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1L	25	-0	0	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	-4	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1N	25	0	0	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	-4	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1P	25	0	0	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
2	25	0	-3	0	0	0	26	1	0.00	0.00	0.05
1A	50	-0	-309	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1B	50	-0	-306	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1C	50	-0	-309	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1D	50	-0	-306	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1E	50	0	-309	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1F	50	0	-306	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1G	50	0	-309	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1H	50	0	-306	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1I	50	-0	-309	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1J	50	-0	-305	0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
1K	50	-0	-309	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1L	50	-0	-305	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
1M	50	0	-309	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1N	50	0	-305	0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
1O	50	0	-309	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1P	50	0	-305	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
2	50	0	-453	0	0	0	-31	1	0.07	0.00	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 72 NI 163 NF 161 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	354	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1B	0	-0	360	-0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1C	0	-0	354	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1D	0	-0	360	-0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1E	0	0	354	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1F	0	0	360	-0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1G	0	0	354	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1H	0	0	360	-0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1I	0	-0	352	-0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
1J	0	-0	362	-0	0	-0	-37	1	0.05	0.00	0.07	
1K	0	-0	352	-0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
1L	0	-0	362	-0	0	-0	-37	1	0.05	0.00	0.07	
1M	0	0	352	-0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
1N	0	0	362	-0	0	-0	-37	1	0.05	0.00	0.07	
1O	0	0	352	-0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
1P	0	0	362	-0	0	-0	-37	1	0.05	0.00	0.07	
2	0	0	527	-0	0	-0	-51	1	0.08	0.00	0.10	
1A	25	-0	49	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1B	25	-0	55	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1C	25	-0	49	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1D	25	-0	55	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1E	25	0	49	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1F	25	0	55	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1G	25	0	49	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1H	25	0	55	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1I	25	-0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1J	25	-0	57	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1K	25	-0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1L	25	-0	57	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1M	25	0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1N	25	0	57	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1O	25	0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1P	25	0	57	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
2	25	0	77	-0	0	0	25	1	0.01	0.00	0.05	
1A	50	-0	-256	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02	
1B	50	-0	-250	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1C	50	-0	-256	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02	
1D	50	-0	-250	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1E	50	0	-256	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02	

1F	50	0	-250	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02
1G	50	0	-256	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02
1H	50	0	-250	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02
1I	50	-0	-259	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02
1J	50	-0	-248	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02
1K	50	-0	-259	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02
1L	50	-0	-248	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02
1M	50	0	-259	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02
1N	50	0	-248	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02
1O	50	0	-259	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02
1P	50	0	-248	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02
2	50	0	-374	-0	0	0	-13	1	0.05	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-33	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-36	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-33	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-36	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-37	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-37	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 73 NI 161 NF 159 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	326	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1B	0	-0	330	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1C	0	-0	326	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1D	0	-0	330	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1E	0	0	326	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1F	0	0	330	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1G	0	0	326	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1H	0	0	330	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1I	0	-0	324	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1J	0	-0	332	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1K	0	-0	324	-0	0	-0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1L	0	-0	332	-0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1M	0	0	324	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1N	0	0	332	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1O	0	0	324	-0	0	-0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1P	0	0	332	-0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
2	0	0	483	-0	0	0	-35	1	0.07	0.00	0.07	
1A	25	-0	21	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1B	25	-0	25	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1C	25	-0	21	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1D	25	-0	25	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1E	25	0	21	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1F	25	0	25	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1G	25	0	21	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1H	25	0	25	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1I	25	-0	18	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1J	25	-0	27	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1K	25	-0	18	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1L	25	-0	27	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1M	25	0	18	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1N	25	0	27	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1O	25	0	18	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1P	25	0	27	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
2	25	0	33	-0	0	0	30	1	0.00	0.00	0.06	
1A	50	-0	-284	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1B	50	-0	-281	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1C	50	-0	-284	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1D	50	-0	-281	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1E	50	0	-284	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1F	50	0	-281	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1G	50	0	-284	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1H	50	0	-281	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1I	50	-0	-287	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1J	50	-0	-278	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1K	50	-0	-287	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1L	50	-0	-278	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1M	50	0	-287	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1N	50	0	-278	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1O	50	0	-287	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1P	50	0	-278	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
2	50	0	-417	-0	0	0	-18	1	0.06	0.00	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 74 NI 159 NF 157 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	311	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1B	0	-0	315	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1C	0	-0	311	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1D	0	-0	315	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1E	0	0	311	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1F	0	0	315	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1G	0	0	311	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1H	0	0	315	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1I	0	-0	308	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1J	0	-0	319	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1K	0	-0	308	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1L	0	-0	319	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1M	0	0	308	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1N	0	0	319	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1O	0	0	308	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1P	0	0	319	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
2	0	0	462	-0	0	0	-29	1	0.07	0.00	0.06	
1A	25	-0	6	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1B	25	-0	10	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1C	25	-0	6	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1D	25	-0	10	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1E	25	0	6	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1F	25	0	10	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1G	25	0	6	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1H	25	0	10	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1I	25	-0	3	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1J	25	-0	13	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1K	25	-0	3	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1L	25	-0	13	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1M	25	0	3	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1N	25	0	13	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1O	25	0	3	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1P	25	0	13	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
2	25	0	12	-0	0	0	30	1	0.00	0.00	0.06	
1A	50	-0	-299	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1B	50	-0	-295	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1C	50	-0	-299	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1D	50	-0	-295	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1E	50	0	-299	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1F	50	0	-295	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1G	50	0	-299	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1H	50	0	-295	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1I	50	-0	-302	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1J	50	-0	-292	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1K	50	-0	-302	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1L	50	-0	-292	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1M	50	0	-302	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1N	50	0	-292	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1O	50	0	-302	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1P	50	0	-292	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
2	50	0	-438	-0	0	0	-23	1	0.06	0.00	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1K	-0	0	21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 75 NI 157 NF 155 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	294	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1B	0	-0	298	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1C	0	-0	294	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1D	0	-0	298	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1E	0	0	294	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1F	0	0	298	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1G	0	0	294	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1H	0	0	298	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1I	0	-0	290	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1J	0	-0	303	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1K	0	-0	290	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1L	0	-0	303	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1M	0	0	290	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1N	0	0	303	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1O	0	0	290	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1P	0	0	303	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
2	0	0	437	0	0	0	-23	1	0.06	0.00	0.05	
1A	25	-0	-11	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1B	25	-0	-7	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1C	25	-0	-11	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1D	25	-0	-7	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1E	25	0	-11	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1F	25	0	-7	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1G	25	0	-11	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1H	25	0	-7	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1I	25	-0	-16	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1J	25	-0	-3	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1K	25	-0	-16	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1L	25	-0	-3	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1M	25	0	-16	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1N	25	0	-3	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1O	25	0	-16	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1P	25	0	-3	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
2	25	0	-13	0	0	0	30	1	0.00	0.00	0.06	
1A	50	-0	-316	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1B	50	-0	-312	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1C	50	-0	-316	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1D	50	-0	-312	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1E	50	0	-316	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1F	50	0	-312	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1G	50	0	-316	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1H	50	0	-312	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1I	50	-0	-321	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1J	50	-0	-308	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1K	50	-0	-321	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1L	50	-0	-308	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1M	50	0	-321	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1N	50	0	-308	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1O	50	0	-321	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1P	50	0	-308	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
2	50	0	-464	0	0	0	-30	1	0.07	0.00	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 76 NI 155 NF 153 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	275	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02
1B	0	-0	281	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1C	0	-0	275	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02
1D	0	-0	281	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1E	0	0	275	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02
1F	0	0	281	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1G	0	0	275	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02
1H	0	0	281	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1I	0	-0	270	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02
1J	0	-0	286	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1K	0	-0	270	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02
1L	0	-0	286	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1M	0	0	270	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02
1N	0	0	286	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1O	0	0	270	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02
1P	0	0	286	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
2	0	0	410	0	0	0	-18	1	0.06	0.00	0.04
1A	25	-0	-30	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1B	25	-0	-24	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1C	25	-0	-30	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1D	25	-0	-24	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1E	25	0	-30	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1F	25	0	-24	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1G	25	0	-30	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1H	25	0	-24	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1I	25	-0	-35	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1J	25	-0	-19	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1K	25	-0	-35	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1L	25	-0	-19	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1M	25	0	-35	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1N	25	0	-19	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1O	25	0	-35	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1P	25	0	-19	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
2	25	0	-40	0	0	0	28	1	0.01	0.00	0.06
1A	50	-0	-335	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1B	50	-0	-329	0	0	-0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1C	50	-0	-335	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1D	50	-0	-329	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1E	50	0	-335	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1F	50	0	-329	0	0	-0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1G	50	0	-335	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1H	50	0	-329	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1I	50	-0	-340	0	0	-0	-28	1	0.05	0.00	0.05
1J	50	-0	-324	0	0	-0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1K	50	-0	-340	0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.05
1L	50	-0	-324	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1M	50	0	-340	0	0	-0	-28	1	0.05	0.00	0.05
1N	50	0	-324	0	0	-0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1O	50	0	-340	0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.05
1P	50	0	-324	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
2	50	0	-490	0	0	-0	-38	1	0.07	0.00	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 77 NI 151 NF 165 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	157	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	168	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	157	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	168	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	157	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	168	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	157	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	168	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	145	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	180	0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00	
1K	0	-0	145	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	180	0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00	
1M	0	0	145	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	180	0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00	

1O	0	0	145	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	180	0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00
2	0	0	240	0	0	0	2	1	0.03	0.00	0.00
1A	27	-0	-171	0	0	-0	0	1	0.02	0.00	0.00
1B	27	-0	-160	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1C	27	-0	-171	0	0	-0	0	1	0.02	0.00	0.00
1D	27	-0	-160	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1E	27	0	-171	0	0	-0	0	1	0.02	0.00	0.00
1F	27	0	-160	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1G	27	0	-171	0	0	-0	0	1	0.02	0.00	0.00
1H	27	0	-160	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1I	27	-0	-183	0	0	-0	-1	1	0.03	0.00	0.00
1J	27	-0	-148	0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01
1K	27	-0	-183	0	0	-0	-1	1	0.03	0.00	0.00
1L	27	-0	-148	0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01
1M	27	0	-183	0	0	-0	-1	1	0.03	0.00	0.00
1N	27	0	-148	0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01
1O	27	0	-183	0	0	-0	-1	1	0.03	0.00	0.00
1P	27	0	-148	0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01
2	27	0	-244	0	0	-0	1	1	0.04	0.00	0.00
1A	54	-0	-499	0	0	-0	-90	1	0.07	0.00	0.18
1B	54	-0	-488	0	0	-0	-86	1	0.07	0.00	0.17
1C	54	-0	-499	0	0	-0	-90	1	0.07	0.00	0.18
1D	54	-0	-488	0	0	-0	-86	1	0.07	0.00	0.17
1E	54	0	-499	0	0	-0	-90	1	0.07	0.00	0.18
1F	54	0	-488	0	0	-0	-86	1	0.07	0.00	0.17
1G	54	0	-499	0	0	-0	-90	1	0.07	0.00	0.18
1H	54	0	-488	0	0	-0	-86	1	0.07	0.00	0.17
1I	54	-0	-511	0	0	-0	-95	1	0.07	0.00	0.19
1J	54	-0	-476	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16
1K	54	-0	-511	0	0	-0	-95	1	0.07	0.00	0.19
1L	54	-0	-476	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16
1M	54	0	-511	0	0	-0	-95	1	0.07	0.00	0.19
1N	54	0	-476	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16
1O	54	0	-511	0	0	-0	-95	1	0.07	0.00	0.19
1P	54	0	-476	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16
2	54	0	-728	0	0	-0	-130	1	0.11	0.00	0.26

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-90	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-86	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-90	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-86	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-95	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-81	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-95	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-81	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 78 NI 153 NF 151 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	266	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1B	0	-0	273	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1C	0	-0	266	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1D	0	-0	273	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1E	0	0	266	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1F	0	0	273	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1G	0	0	266	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1H	0	0	273	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1I	0	-0	261	0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02	
1J	0	-0	278	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1K	0	-0	261	0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02	
1L	0	-0	278	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1M	0	0	261	0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02	
1N	0	0	278	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1O	0	0	261	0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02	
1P	0	0	278	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
2	0	0	398	0	0	0	-16	1	0.06	0.00	0.03	
1A	25	-0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1B	25	-0	-32	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1C	25	-0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1D	25	-0	-32	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1E	25	0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1F	25	0	-32	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1G	25	0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1H	25	0	-32	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1I	25	-0	-44	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1J	25	-0	-27	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	

1K	25	-0	-44	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1L	25	-0	-27	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1M	25	0	-44	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1N	25	0	-27	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1O	25	0	-44	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1P	25	0	-27	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
2	25	0	-52	0	0	0	28	1	0.01	0.00	0.05
1A	50	-0	-344	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1B	50	-0	-338	0	0	-0	-28	1	0.05	0.00	0.05
1C	50	-0	-344	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1D	50	-0	-338	0	0	-0	-28	1	0.05	0.00	0.05
1E	50	0	-344	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1F	50	0	-338	0	0	-0	-28	1	0.05	0.00	0.05
1G	50	0	-344	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1H	50	0	-338	0	0	-0	-28	1	0.05	0.00	0.05
1I	50	-0	-349	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1J	50	-0	-333	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1K	50	-0	-349	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1L	50	-0	-333	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1M	50	0	-349	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1N	50	0	-333	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1O	50	0	-349	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1P	50	0	-333	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05
2	50	0	-503	0	0	-0	-42	1	0.07	0.00	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 79 NI 165 NF 137 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	478	-0	0	-0	-84	1	0.07	0.00	0.17	
1B	0	-0	491	-0	0	-0	-88	1	0.07	0.00	0.18	
1C	0	-0	478	-0	0	-0	-84	1	0.07	0.00	0.17	
1D	0	-0	491	-0	0	-0	-88	1	0.07	0.00	0.18	
1E	0	0	478	-0	0	-0	-84	1	0.07	0.00	0.17	
1F	0	0	491	-0	0	-0	-88	1	0.07	0.00	0.18	
1G	0	0	478	-0	0	-0	-84	1	0.07	0.00	0.17	
1H	0	0	491	-0	0	-0	-88	1	0.07	0.00	0.18	
1I	0	-0	470	-0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
1J	0	-0	499	-0	0	-0	-91	1	0.07	0.00	0.18	
1K	0	-0	470	-0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
1L	0	-0	499	-0	0	-0	-91	1	0.07	0.00	0.18	
1M	0	0	470	-0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
1N	0	0	499	-0	0	-0	-91	1	0.07	0.00	0.18	
1O	0	0	470	-0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
1P	0	0	499	-0	0	-0	-91	1	0.07	0.00	0.18	
2	0	-0	714	-0	0	-0	-127	1	0.10	0.00	0.25	
1A	27	-0	150	-0	0	-0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1B	27	-0	163	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	27	-0	150	-0	0	-0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1D	27	-0	163	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	27	0	150	-0	0	-0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1F	27	0	163	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	27	0	150	-0	0	-0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1H	27	0	163	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	27	-0	142	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	27	-0	171	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	27	-0	142	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	27	-0	171	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	27	0	142	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	27	0	171	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	27	0	142	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	27	0	171	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
2	27	-0	231	-0	0	-0	0	1	0.03	0.00	0.00	
1A	54	-0	-178	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1B	54	-0	-165	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	54	-0	-178	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1D	54	-0	-165	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	54	0	-178	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1F	54	0	-165	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	

1G	54	0	-178	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01
1H	54	0	-165	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1I	54	-0	-186	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01
1J	54	-0	-157	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1K	54	-0	-186	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01
1L	54	-0	-157	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1M	54	0	-186	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01
1N	54	0	-157	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1O	54	0	-186	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01
1P	54	0	-157	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
2	54	-0	-253	-0	0	0	-3	1	0.04	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-84	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-88	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-84	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-88	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-81	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-91	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-81	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-91	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-127	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 80 NI 137 NF 139 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	331	-0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1B	0	-0	335	-0	0	-0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1C	0	-0	331	-0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1D	0	-0	335	-0	0	-0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1E	0	0	331	-0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1F	0	0	335	-0	0	-0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1G	0	0	331	-0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1H	0	0	335	-0	0	-0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1I	0	-0	330	-0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1J	0	-0	336	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1K	0	-0	330	-0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1L	0	-0	336	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1M	0	0	330	-0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1N	0	0	336	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1O	0	0	330	-0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1P	0	0	336	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
2	0	0	491	-0	0	-0	-41	1	0.07	0.00	0.08	
1A	25	-0	25	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	30	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	25	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	30	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	25	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	30	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	25	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	30	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	24	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1J	25	-0	31	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	24	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1L	25	-0	31	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	24	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1N	25	0	31	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	24	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1P	25	0	31	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	0	41	-0	0	0	26	1	0.01	0.00	0.05	
1A	50	-0	-280	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1B	50	-0	-276	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1C	50	-0	-280	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1D	50	-0	-276	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1E	50	0	-280	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1F	50	0	-276	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1G	50	0	-280	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1H	50	0	-276	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1I	50	-0	-281	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1J	50	-0	-275	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1K	50	-0	-281	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1L	50	-0	-275	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1M	50	0	-281	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1N	50	0	-275	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1O	50	0	-281	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1P	50	0	-275	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
2	50	0	-410	-0	0	0	-21	1	0.06	0.00	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 81 NI 136 NF 134 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	121	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	128	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	121	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	128	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	121	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	128	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	121	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	128	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	123	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	123	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	123	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	123	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	0	184	0	0	0	0	1	0.03	0.00	0.00	
1A	25	-0	-32	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	-25	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1C	25	-0	-32	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	-25	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1E	25	0	-32	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	-25	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1G	25	0	-32	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	-25	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1I	25	-0	-30	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1J	25	-0	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1K	25	-0	-30	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1L	25	-0	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1M	25	0	-30	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1N	25	0	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1O	25	0	-30	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1P	25	0	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
2	25	0	-42	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1A	50	-0	-185	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1B	50	-0	-178	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1C	50	-0	-185	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1D	50	-0	-178	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1E	50	0	-185	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1F	50	0	-178	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1G	50	0	-185	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1H	50	0	-178	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1I	50	-0	-183	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1J	50	-0	-180	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1K	50	-0	-183	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1L	50	-0	-180	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1M	50	0	-183	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1N	50	0	-180	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1O	50	0	-183	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1P	50	0	-180	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
2	50	0	-268	0	0	-0	-21	1	0.04	0.00	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1K	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 82 NI 108 NF 136 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	111	0	0	0	12	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	-0	122	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	111	0	0	0	12	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	-0	122	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	111	0	0	0	12	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	0	122	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	111	0	0	0	12	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	0	122	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	115	0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	-0	119	0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02	
1K	0	-0	115	0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02	
1L	0	-0	119	0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02	
1M	0	0	115	0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02	
1N	0	0	119	0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02	
1O	0	0	115	0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02	
1P	0	0	119	0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02	
2	0	-0	172	0	0	0	14	1	0.02	0.00	0.03	
1A	27	-0	-53	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1B	27	-0	-42	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1C	27	-0	-53	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1D	27	-0	-42	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1E	27	0	-53	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1F	27	0	-42	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1G	27	0	-53	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1H	27	0	-42	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1I	27	-0	-50	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1J	27	-0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1K	27	-0	-50	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1L	27	-0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1M	27	0	-50	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1N	27	0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1O	27	0	-50	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1P	27	0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
2	27	-0	-70	0	0	0	28	1	0.01	0.00	0.06	
1A	54	-0	-218	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1B	54	-0	-207	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1C	54	-0	-218	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1D	54	-0	-207	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1E	54	0	-218	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1F	54	0	-207	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1G	54	0	-218	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1H	54	0	-207	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1I	54	-0	-214	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1J	54	-0	-210	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1K	54	-0	-214	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1L	54	-0	-210	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1M	54	0	-214	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1N	54	0	-210	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1O	54	0	-214	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1P	54	0	-210	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
2	54	-0	-313	0	0	-0	-23	1	0.05	0.00	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	18	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	18	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	28	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 83 NI 120 NF 122 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	151	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1B	0	-0	152	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1C	0	-0	151	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1D	0	-0	152	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1E	0	0	151	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1F	0	0	152	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1G	0	0	151	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1H	0	0	152	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1I	0	-0	151	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1J	0	-0	152	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1K	0	-0	151	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1L	0	-0	152	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1M	0	0	151	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1N	0	0	152	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1O	0	0	151	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	152	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
2	0	0	224	0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01
1A	25	-0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1B	25	-0	-1	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1C	25	-0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1D	25	-0	-1	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1E	25	0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1F	25	0	-1	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1G	25	0	-2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1H	25	0	-1	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1I	25	-0	-2	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1J	25	-0	-1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	-2	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1L	25	-0	-1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	-2	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1N	25	0	-1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	-2	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1P	25	0	-1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
2	25	0	-2	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1A	50	-0	-155	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1B	50	-0	-154	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1C	50	-0	-155	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1D	50	-0	-154	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1E	50	0	-155	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1F	50	0	-154	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1G	50	0	-155	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1H	50	0	-154	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1I	50	-0	-155	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1J	50	-0	-154	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1K	50	-0	-155	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1L	50	-0	-154	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1M	50	0	-155	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1N	50	0	-154	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1O	50	0	-155	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1P	50	0	-154	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
2	50	0	-228	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 84 NI 122 NF 108 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	177	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1B	0	-0	180	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1C	0	-0	177	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1D	0	-0	180	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1E	0	0	177	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1F	0	0	180	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1G	0	0	177	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1H	0	0	180	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1I	0	-0	178	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1J	0	-0	180	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1K	0	-0	178	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1L	0	-0	180	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1M	0	0	178	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	

1N	0	0	180	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01
1O	0	0	178	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01
1P	0	0	180	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01
2	0	0	264	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02
1A	27	-0	13	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1B	27	-0	16	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1C	27	-0	13	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1D	27	-0	16	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1E	27	0	13	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1F	27	0	16	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1G	27	0	13	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1H	27	0	16	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1I	27	-0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1J	27	-0	15	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1K	27	-0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1L	27	-0	15	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1M	27	0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1N	27	0	15	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1O	27	0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1P	27	0	15	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
2	27	0	21	-0	0	0	29	1	0.00	0.00	0.06
1A	54	-0	-151	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1B	54	-0	-149	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00
1C	54	-0	-151	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1D	54	-0	-149	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00
1E	54	0	-151	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1F	54	0	-149	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00
1G	54	0	-151	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1H	54	0	-149	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00
1I	54	-0	-151	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1J	54	-0	-149	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1K	54	-0	-151	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1L	54	-0	-149	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1M	54	0	-151	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1N	54	0	-149	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1O	54	0	-151	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1P	54	0	-149	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
2	54	0	-221	-0	0	0	2	1	0.03	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	21	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	21	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 85 NI 118 NF 120 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	164	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	167	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	164	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	167	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	164	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	167	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	164	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	167	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	165	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	166	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	165	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	166	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	165	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	166	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	165	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	166	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	0	244	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02	
1A	25	-0	11	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	14	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	11	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	14	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	11	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	14	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	11	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	14	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	

1J	25	-0	13	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1L	25	-0	13	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1N	25	0	13	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1P	25	0	13	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
2	25	0	18	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1A	50	-0	-142	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1B	50	-0	-139	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1C	50	-0	-142	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1D	50	-0	-139	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1E	50	0	-142	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1F	50	0	-139	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1G	50	0	-142	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1H	50	0	-139	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1I	50	-0	-141	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1J	50	-0	-140	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1K	50	-0	-141	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1L	50	-0	-140	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1M	50	0	-141	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1N	50	0	-140	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1O	50	0	-141	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1P	50	0	-140	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
2	50	0	-207	-0	0	0	-0	1	0.03	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 86 NI 116 NF 118 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	171	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	-0	175	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1C	0	-0	171	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	-0	175	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1E	0	0	171	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	0	175	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1G	0	0	171	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	0	175	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1I	0	-0	172	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	-0	174	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1K	0	-0	172	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1L	0	-0	174	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1M	0	0	172	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1N	0	0	174	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1O	0	0	172	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1P	0	0	174	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
2	0	0	255	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1A	25	-0	18	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	22	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	18	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	22	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	18	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	22	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	18	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	22	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	19	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	21	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	19	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	21	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	19	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	21	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	19	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	21	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	0	29	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1A	50	-0	-136	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	50	-0	-131	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	50	-0	-136	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	50	-0	-131	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	50	0	-136	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	

1F	50	0	-131	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00
1G	50	0	-136	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1H	50	0	-131	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00
1I	50	-0	-134	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1J	50	-0	-132	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1K	50	-0	-134	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1L	50	-0	-132	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1M	50	0	-134	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1N	50	0	-132	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1O	50	0	-134	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1P	50	0	-132	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
2	50	0	-196	-0	0	0	2	1	0.03	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 87 NI 114 NF 116 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	177	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1B	0	-0	183	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1C	0	-0	177	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1D	0	-0	183	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1E	0	0	177	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1F	0	0	183	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1G	0	0	177	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1H	0	0	183	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1I	0	-0	179	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1J	0	-0	181	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1K	0	-0	179	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1L	0	-0	181	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1M	0	0	179	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1N	0	0	181	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1O	0	0	179	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1P	0	0	181	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
2	0	0	266	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1A	25	-0	24	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	30	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	24	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	30	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	24	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	30	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	24	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	30	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	26	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	28	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	26	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	28	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	26	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	28	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	26	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	28	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	0	40	-0	0	0	21	1	0.01	0.00	0.04	
1A	50	-0	-129	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1B	50	-0	-123	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	50	-0	-129	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1D	50	-0	-123	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	50	0	-129	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1F	50	0	-123	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1G	50	0	-129	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1H	50	0	-123	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1I	50	-0	-127	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	50	-0	-125	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1K	50	-0	-127	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	50	-0	-125	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1M	50	0	-127	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	50	0	-125	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1O	50	0	-127	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	50	0	-125	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
2	50	0	-186	-0	0	0	3	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 88 NI 112 NF 114 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	184	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-0	191	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-0	184	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-0	191	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	0	184	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	0	191	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	0	184	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1H	0	0	191	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1I	0	-0	186	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1J	0	-0	189	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	186	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1L	0	-0	189	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	186	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1N	0	0	189	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1O	0	0	186	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1P	0	0	189	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
2	0	0	276	-0	0	-0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1A	25	-0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1B	25	-0	38	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1C	25	-0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1D	25	-0	38	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1E	25	0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1F	25	0	38	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1G	25	0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1H	25	0	38	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1I	25	-0	33	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	36	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1K	25	-0	33	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	36	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1M	25	0	33	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	36	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1O	25	0	33	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	36	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
2	25	0	51	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1A	50	-0	-122	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1B	50	-0	-115	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	50	-0	-122	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1D	50	-0	-115	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	50	0	-122	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1F	50	0	-115	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1G	50	0	-122	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1H	50	0	-115	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1I	50	-0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	50	-0	-117	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1K	50	-0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	50	-0	-117	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1M	50	0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	50	0	-117	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1O	50	0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	50	0	-117	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
2	50	0	-175	-0	0	0	4	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1K	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 89 NI 110 NF 112 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	200	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1B	0	-0	209	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1C	0	-0	200	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1D	0	-0	209	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1E	0	0	200	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1F	0	0	209	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1G	0	0	200	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1H	0	0	209	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1I	0	-0	202	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1J	0	-0	206	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1K	0	-0	202	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1L	0	-0	206	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1M	0	0	202	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1N	0	0	206	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1O	0	0	202	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1P	0	0	206	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
2	0	0	301	-0	0	-0	-32	1	0.04	0.00	0.06	
1A	25	-0	47	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1B	25	-0	56	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1C	25	-0	47	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1D	25	-0	56	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1E	25	0	47	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1F	25	0	56	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1G	25	0	47	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1H	25	0	56	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1I	25	-0	49	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1J	25	-0	53	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1K	25	-0	49	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1L	25	-0	53	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1M	25	0	49	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1N	25	0	53	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1O	25	0	49	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1P	25	0	53	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
2	25	0	75	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1A	50	-0	-106	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	50	-0	-98	-0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1C	50	-0	-106	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	50	-0	-98	-0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1E	50	0	-106	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	50	0	-98	-0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1G	50	0	-106	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	50	0	-98	-0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1I	50	-0	-104	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	50	-0	-100	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1K	50	-0	-104	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	50	-0	-100	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1M	50	0	-104	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	50	0	-100	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1O	50	0	-104	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	50	0	-100	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
2	50	0	-151	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 90 NI 106 NF 110 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	131	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1B	0	-0	147	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1C	0	-0	131	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1D	0	-0	147	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1E	0	0	131	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1F	0	0	147	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1G	0	0	131	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1H	0	0	147	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1I	0	-0	132	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1J	0	-0	146	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1K	0	-0	132	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1L	0	-0	146	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1M	0	0	132	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1N	0	0	146	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1O	0	0	132	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	146	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
2	0	0	205	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1A	25	-0	-22	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1B	25	-0	-6	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1C	25	-0	-22	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1D	25	-0	-6	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1E	25	0	-22	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1F	25	0	-6	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1G	25	0	-22	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1H	25	0	-6	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1I	25	-0	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1J	25	-0	-7	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1K	25	-0	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1L	25	-0	-7	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1M	25	0	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1N	25	0	-7	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1O	25	0	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1P	25	0	-7	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
2	25	0	-21	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1A	50	-0	-175	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1B	50	-0	-159	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1C	50	-0	-175	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1D	50	-0	-159	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1E	50	0	-175	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1F	50	0	-159	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1G	50	0	-175	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1H	50	0	-159	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1I	50	-0	-174	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1J	50	-0	-160	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1K	50	-0	-174	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1L	50	-0	-160	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1M	50	0	-174	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1N	50	0	-160	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1O	50	0	-174	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1P	50	0	-160	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
2	50	0	-246	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-11	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-11	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-11	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-11	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 91 NI 134 NF 132 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	106	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	116	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	106	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	116	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	106	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	116	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	106	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	116	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	109	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	112	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	109	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	112	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	109	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	112	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	

1O	0	0	109	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	112	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
2	0	0	164	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01
1A	25	-0	-47	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1B	25	-0	-37	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1C	25	-0	-47	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1D	25	-0	-37	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1E	25	0	-47	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1F	25	0	-37	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1G	25	0	-47	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1H	25	0	-37	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1I	25	-0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1J	25	-0	-41	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1K	25	-0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1L	25	-0	-41	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1M	25	0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1N	25	0	-41	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1O	25	0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1P	25	0	-41	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
2	25	0	-62	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1A	50	-0	-200	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1B	50	-0	-190	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03
1C	50	-0	-200	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1D	50	-0	-190	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03
1E	50	0	-200	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1F	50	0	-190	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03
1G	50	0	-200	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1H	50	0	-190	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03
1I	50	-0	-197	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1J	50	-0	-194	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
1K	50	-0	-197	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1L	50	-0	-194	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
1M	50	0	-197	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1N	50	0	-194	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
1O	50	0	-197	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1P	50	0	-194	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
2	50	0	-288	0	0	-0	-27	1	0.04	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 92 NI 132 NF 130 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	100	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-0	111	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	100	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-0	111	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	100	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	0	111	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	100	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	0	111	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	104	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	107	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	104	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	107	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	104	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	107	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	104	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	107	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	0	156	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1A	25	-0	-53	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1B	25	-0	-42	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1C	25	-0	-53	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1D	25	-0	-42	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1E	25	0	-53	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1F	25	0	-42	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1G	25	0	-53	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1H	25	0	-42	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1I	25	-0	-49	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1J	25	-0	-46	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	

1K	25	-0	-49	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02
1L	25	-0	-46	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02
1M	25	0	-49	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02
1N	25	0	-46	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02
1O	25	0	-49	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02
1P	25	0	-46	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02
2	25	0	-70	0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03
1A	50	-0	-206	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1B	50	-0	-195	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1C	50	-0	-206	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1D	50	-0	-195	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1E	50	0	-206	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1F	50	0	-195	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1G	50	0	-206	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1H	50	0	-195	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1I	50	-0	-202	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1J	50	-0	-199	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1K	50	-0	-202	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1L	50	-0	-199	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1M	50	0	-202	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1N	50	0	-199	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1O	50	0	-202	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1P	50	0	-199	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
2	50	0	-296	0	0	-0	-33	1	0.04	0.00	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 93 NI 130 NF 128 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	94	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1B	0	-0	105	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	94	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1D	0	-0	105	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	94	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1F	0	0	105	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	94	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1H	0	0	105	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	98	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-0	101	0	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-0	98	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-0	101	0	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	0	98	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	0	101	0	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	0	98	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	0	101	0	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	0	147	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1A	25	-0	-59	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1B	25	-0	-48	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1C	25	-0	-59	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1D	25	-0	-48	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1E	25	0	-59	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1F	25	0	-48	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1G	25	0	-59	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1H	25	0	-48	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1I	25	-0	-55	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1J	25	-0	-52	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1K	25	-0	-55	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1L	25	-0	-52	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1M	25	0	-55	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1N	25	0	-52	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1O	25	0	-55	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1P	25	0	-52	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
2	25	0	-78	0	0	-0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1A	50	-0	-212	0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1B	50	-0	-201	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1C	50	-0	-212	0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1D	50	-0	-201	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1E	50	0	-212	0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1F	50	0	-201	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	

1G	50	0	-212	0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06
1H	50	0	-201	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05
1I	50	-0	-208	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05
1J	50	-0	-205	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05
1K	50	-0	-208	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05
1L	50	-0	-205	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05
1M	50	0	-208	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05
1N	50	0	-205	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05
1O	50	0	-208	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05
1P	50	0	-205	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05
2	50	0	-304	0	0	-0	-39	1	0.04	0.00	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 94 NI 128 NF 126 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	89	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1B	0	-0	100	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-0	89	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1D	0	-0	100	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	0	89	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1F	0	0	100	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	0	89	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1H	0	0	100	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-0	93	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-0	93	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	0	93	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	0	93	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	0	140	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1A	25	-0	-64	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1B	25	-0	-53	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1C	25	-0	-64	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1D	25	-0	-53	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1E	25	0	-64	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1F	25	0	-53	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1G	25	0	-64	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1H	25	0	-53	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1I	25	-0	-60	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1J	25	-0	-57	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1K	25	-0	-60	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1L	25	-0	-57	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1M	25	0	-60	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1N	25	0	-57	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1O	25	0	-60	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1P	25	0	-57	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
2	25	0	-86	0	0	-0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1A	50	-0	-217	0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1B	50	-0	-206	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1C	50	-0	-217	0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1D	50	-0	-206	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1E	50	0	-217	0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1F	50	0	-206	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1G	50	0	-217	0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1H	50	0	-206	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1I	50	-0	-213	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1J	50	-0	-210	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06	
1K	50	-0	-213	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1L	50	-0	-210	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06	
1M	50	0	-213	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1N	50	0	-210	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06	
1O	50	0	-213	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1P	50	0	-210	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06	
2	50	0	-311	0	0	-0	-46	1	0.05	0.00	0.09	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-33	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-33	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 95 NI 126 NF 124 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	77	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-0	89	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-0	77	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-0	89	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	0	77	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	0	89	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	0	77	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	0	89	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-0	81	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1J	0	-0	85	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1K	0	-0	81	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1L	0	-0	85	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1M	0	0	81	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1N	0	0	85	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1O	0	0	81	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1P	0	0	85	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
2	0	0	122	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1A	25	-0	-76	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1B	25	-0	-64	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1C	25	-0	-76	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1D	25	-0	-64	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1E	25	0	-76	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1F	25	0	-64	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1G	25	0	-76	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1H	25	0	-64	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1I	25	-0	-72	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1J	25	-0	-68	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1K	25	-0	-72	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1L	25	-0	-68	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1M	25	0	-72	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1N	25	0	-68	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1O	25	0	-72	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1P	25	0	-68	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
2	25	0	-103	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1A	50	-0	-229	0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08	
1B	50	-0	-218	0	0	-0	-36	1	0.03	0.00	0.07	
1C	50	-0	-229	0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08	
1D	50	-0	-218	0	0	-0	-36	1	0.03	0.00	0.07	
1E	50	0	-229	0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08	
1F	50	0	-218	0	0	-0	-36	1	0.03	0.00	0.07	
1G	50	0	-229	0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08	
1H	50	0	-218	0	0	-0	-36	1	0.03	0.00	0.07	
1I	50	-0	-225	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1J	50	-0	-221	0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.08	
1K	50	-0	-225	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1L	50	-0	-221	0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.08	
1M	50	0	-225	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1N	50	0	-221	0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.08	
1O	50	0	-225	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1P	50	0	-221	0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.08	
2	50	0	-329	0	0	-0	-57	1	0.05	0.00	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-41	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-36	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-41	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-36	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-38	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1L	-0	-0	-38	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 96 NI 124 NF 22 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	65	0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-0	80	0	0	0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	-0	65	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-0	80	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	0	65	0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	0	80	0	0	0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	0	65	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	0	80	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	-0	68	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	-0	78	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-0	68	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-0	78	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	0	68	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1N	0	0	78	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	0	68	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1P	0	0	78	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	0	108	0	0	-0	-21	1	0.02	0.00	0.04	
1A	25	-0	-88	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1B	25	-0	-73	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1C	25	-0	-88	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1D	25	-0	-73	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1E	25	0	-88	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1F	25	0	-73	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1G	25	0	-88	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1H	25	0	-73	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1I	25	-0	-85	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1J	25	-0	-75	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1K	25	-0	-85	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1L	25	-0	-75	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1M	25	0	-85	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1N	25	0	-75	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1O	25	0	-85	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1P	25	0	-75	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03	
2	25	0	-118	0	0	-0	-22	1	0.02	0.00	0.04	
1A	50	-0	-241	0	0	-0	-58	1	0.03	0.00	0.12	
1B	50	-0	-226	0	0	-0	-51	1	0.03	0.00	0.10	
1C	50	-0	-241	0	0	-0	-58	1	0.03	0.00	0.12	
1D	50	-0	-226	0	0	-0	-51	1	0.03	0.00	0.10	
1E	50	0	-241	0	0	-0	-58	1	0.03	0.00	0.12	
1F	50	0	-226	0	0	-0	-51	1	0.03	0.00	0.10	
1G	50	0	-241	0	0	-0	-58	1	0.03	0.00	0.12	
1H	50	0	-226	0	0	-0	-51	1	0.03	0.00	0.10	
1I	50	-0	-238	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11	
1J	50	-0	-228	0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10	
1K	50	-0	-238	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11	
1L	50	-0	-228	0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10	
1M	50	0	-238	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11	
1N	50	0	-228	0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10	
1O	50	0	-238	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11	
1P	50	0	-228	0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10	
2	50	0	-343	0	0	-0	-80	1	0.05	0.00	0.16	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-58	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-51	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-58	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-51	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-56	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-52	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-56	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-52	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 97 NI 90 NF 104 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	182	-0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	

1B	0	-0	196	-0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1C	0	-0	182	-0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1D	0	-0	196	-0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1E	0	0	182	-0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1F	0	0	196	-0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1G	0	0	182	-0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1H	0	0	196	-0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1I	0	-0	184	-0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1J	0	-0	195	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1K	0	-0	184	-0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1L	0	-0	195	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1M	0	0	184	-0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1N	0	0	195	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1O	0	0	184	-0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1P	0	0	195	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
2	0	-0	279	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1A	29	-0	3	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1B	29	-0	17	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1C	29	-0	3	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1D	29	-0	17	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1E	29	0	3	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1F	29	0	17	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1G	29	0	3	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1H	29	0	17	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1I	29	-0	4	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1J	29	-0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1K	29	-0	4	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1L	29	-0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1M	29	0	4	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1N	29	0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1O	29	0	4	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1P	29	0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
2	29	-0	14	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1A	58	-0	-177	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1B	58	-0	-163	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1C	58	-0	-177	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1D	58	-0	-163	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1E	58	0	-177	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1F	58	0	-163	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1G	58	0	-177	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1H	58	0	-163	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1I	58	-0	-175	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
1J	58	-0	-164	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1K	58	-0	-175	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
1L	58	-0	-164	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1M	58	0	-175	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
1N	58	0	-164	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1O	58	0	-175	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
1P	58	0	-164	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
2	58	-0	-250	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	14	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-17	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	14	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-17	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	14	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	14	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-22	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 98 NI 92 NF 90 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	125	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	125	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	125	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	125	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	128	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	131	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	128	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	131	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	128	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	131	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	

1O	0	0	128	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1P	0	0	131	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00
2	0	-0	191	0	0	0	0	1	0.03	0.00	0.00
1A	28	-0	-47	0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03
1B	28	-0	-39	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1C	28	-0	-47	0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03
1D	28	-0	-39	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1E	28	0	-47	0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03
1F	28	0	-39	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1G	28	0	-47	0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03
1H	28	0	-39	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1I	28	-0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1J	28	-0	-42	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1K	28	-0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1L	28	-0	-42	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1M	28	0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1N	28	0	-42	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1O	28	0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1P	28	0	-42	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
2	28	-0	-63	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1A	56	-0	-220	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05
1B	56	-0	-211	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1C	56	-0	-220	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05
1D	56	-0	-211	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1E	56	0	-220	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05
1F	56	0	-211	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1G	56	0	-220	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05
1H	56	0	-211	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1I	56	-0	-217	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1J	56	-0	-214	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1K	56	-0	-217	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1L	56	-0	-214	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1M	56	0	-217	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1N	56	0	-214	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1O	56	0	-217	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1P	56	0	-214	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
2	56	-0	-318	0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 99 NI 94 NF 92 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	141	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	149	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	141	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	149	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	141	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	149	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	141	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	149	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	144	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	146	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	144	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	146	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	144	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	146	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	144	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	146	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	-0	214	0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00	
1A	28	-0	-31	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	-24	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-31	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	-24	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-31	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1F	28	0	-24	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-31	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1H	28	0	-24	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	

1J	28	-0	-26	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1K	28	-0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1L	28	-0	-26	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1M	28	0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1N	28	0	-26	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1O	28	0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1P	28	0	-26	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
2	28	-0	-40	0	0	0	22	1	0.01	0.00	0.04
1A	56	-0	-203	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1B	56	-0	-196	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1C	56	-0	-203	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1D	56	-0	-196	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1E	56	0	-203	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1F	56	0	-196	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1G	56	0	-203	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1H	56	0	-196	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1I	56	-0	-201	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1J	56	-0	-198	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1K	56	-0	-201	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1L	56	-0	-198	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1M	56	0	-201	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1N	56	0	-198	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1O	56	0	-201	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1P	56	0	-198	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
2	56	-0	-294	0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 100 NI 96 NF 94 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	149	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	155	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	149	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	155	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	149	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	155	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	149	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	155	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	151	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	153	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	151	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	153	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	151	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	153	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	151	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	153	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	-0	225	0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1A	28	-0	-23	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	-17	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-23	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	-17	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-23	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	28	0	-17	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-23	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	28	0	-17	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	-0	-29	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1A	56	-0	-195	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1B	56	-0	-190	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1C	56	-0	-195	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1D	56	-0	-190	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	

1E	56	0	-195	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1F	56	0	-190	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1G	56	0	-195	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1H	56	0	-190	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1I	56	-0	-193	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1J	56	-0	-191	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1K	56	-0	-193	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1L	56	-0	-191	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1M	56	0	-193	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1N	56	0	-191	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1O	56	0	-193	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1P	56	0	-191	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
2	56	-0	-284	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 101 NI 98 NF 96 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	158	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	162	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	158	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	162	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	158	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	162	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	158	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	162	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	159	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	161	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	159	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	161	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	159	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	161	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	159	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	161	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	-0	236	0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1A	28	-0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	-0	-18	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1A	56	-0	-187	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1B	56	-0	-183	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1C	56	-0	-187	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1D	56	-0	-183	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1E	56	0	-187	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1F	56	0	-183	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1G	56	0	-187	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1H	56	0	-183	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1I	56	-0	-186	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1J	56	-0	-184	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1K	56	-0	-186	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1L	56	-0	-184	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1M	56	0	-186	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1N	56	0	-184	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1O	56	0	-186	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1P	56	0	-184	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
2	56	-0	-272	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 102 NI 103 NF 100 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	158	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	162	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	158	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	162	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	158	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	162	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	158	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	162	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	159	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	161	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	159	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	161	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	159	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	161	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	159	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	161	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	-0	236	0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00	
1A	28	-0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	-11	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1C	28	-0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	-11	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1E	28	0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	-11	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1G	28	0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	-11	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1I	28	-0	-13	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1J	28	-0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1K	28	-0	-13	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1L	28	-0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1M	28	0	-13	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1N	28	0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1O	28	0	-13	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1P	28	0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
2	28	-0	-18	0	0	0	29	1	0.00	0.00	0.06	
1A	56	-0	-186	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1B	56	-0	-183	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1C	56	-0	-186	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1D	56	-0	-183	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1E	56	0	-186	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1F	56	0	-183	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1G	56	0	-186	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1H	56	0	-183	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1I	56	-0	-185	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1J	56	-0	-184	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1K	56	-0	-185	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1L	56	-0	-184	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1M	56	0	-185	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1N	56	0	-184	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1O	56	0	-185	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1P	56	0	-184	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
2	56	-0	-272	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1D	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	0	29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 103 NI 100 NF 98 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	170	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	171	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1C	0	-0	170	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	171	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1E	0	0	170	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	171	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1G	0	0	170	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	171	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1I	0	-0	170	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	171	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	170	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	171	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	170	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	171	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	170	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	171	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	-0	252	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1A	28	-0	-2	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-2	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-2	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-2	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-2	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-2	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-2	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-2	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	-0	-2	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1A	56	-0	-175	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1B	56	-0	-173	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1C	56	-0	-175	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1D	56	-0	-173	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1E	56	0	-175	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1F	56	0	-173	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1G	56	0	-175	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1H	56	0	-173	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1I	56	-0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.01	
1J	56	-0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1K	56	-0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.01	
1L	56	-0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1M	56	0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.01	
1N	56	0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1O	56	0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.01	
1P	56	0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
2	56	-0	-256	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 104 NI 88 NF 103 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	212	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1B	0	-0	223	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1C	0	-0	212	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1D	0	-0	223	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1E	0	0	212	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1F	0	0	223	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1G	0	0	212	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1H	0	0	223	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1I	0	-0	215	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1J	0	-0	219	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1K	0	-0	215	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1L	0	-0	219	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1M	0	0	215	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1N	0	0	219	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1O	0	0	215	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1P	0	0	219	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
2	0	-0	320	-0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1A	28	-0	39	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1B	28	-0	50	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1C	28	-0	39	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1D	28	-0	50	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1E	28	0	39	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1F	28	0	50	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1G	28	0	39	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1H	28	0	50	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1I	28	-0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1J	28	-0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1K	28	-0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1L	28	-0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1M	28	0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1N	28	0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1O	28	0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1P	28	0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
2	28	-0	66	-0	0	0	28	1	0.01	0.00	0.05	
1A	56	-0	-133	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-122	-0	0	0	10	1	0.02	0.00	0.02	
1C	56	-0	-133	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-122	-0	0	0	10	1	0.02	0.00	0.02	
1E	56	0	-133	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-122	-0	0	0	10	1	0.02	0.00	0.02	
1G	56	0	-133	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-122	-0	0	0	10	1	0.02	0.00	0.02	
1I	56	-0	-129	-0	0	0	6	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-126	-0	0	0	8	1	0.02	0.00	0.02	
1K	56	-0	-129	-0	0	0	6	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-126	-0	0	0	8	1	0.02	0.00	0.02	
1M	56	0	-129	-0	0	0	6	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-126	-0	0	0	8	1	0.02	0.00	0.02	
1O	56	0	-129	-0	0	0	6	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-126	-0	0	0	8	1	0.02	0.00	0.02	
2	56	-0	-188	-0	0	0	10	1	0.03	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 105 NI 86 NF 88 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	198	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1B	0	-0	206	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1C	0	-0	198	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1D	0	-0	206	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1E	0	0	198	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1F	0	0	206	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1G	0	0	198	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1H	0	0	206	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	

1I	0	-0	201	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1J	0	-0	203	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1K	0	-0	201	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1L	0	-0	203	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1M	0	0	201	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1N	0	0	203	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1O	0	0	201	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1P	0	0	203	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
2	0	-0	298	-0	0	-0	-28	1	0.04	0.00	0.06
1A	28	-0	26	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1B	28	-0	34	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1C	28	-0	26	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1D	28	-0	34	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1E	28	0	26	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1F	28	0	34	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1G	28	0	26	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1H	28	0	34	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1I	28	-0	28	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1J	28	-0	31	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1K	28	-0	28	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1L	28	-0	31	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1M	28	0	28	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1N	28	0	31	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1O	28	0	28	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1P	28	0	31	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
2	28	-0	44	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1A	56	-0	-146	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1B	56	-0	-139	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1C	56	-0	-146	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1D	56	-0	-139	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1E	56	0	-146	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1F	56	0	-139	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1G	56	0	-146	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1H	56	0	-139	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1I	56	-0	-144	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1J	56	-0	-141	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1K	56	-0	-144	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1L	56	-0	-141	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1M	56	0	-144	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1N	56	0	-141	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1O	56	0	-144	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1P	56	0	-141	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
2	56	-0	-210	-0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 106 NI 84 NF 86 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	207	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1B	0	-0	217	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1C	0	-0	207	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1D	0	-0	217	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1E	0	0	207	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1F	0	0	217	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1G	0	0	207	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1H	0	0	217	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1I	0	-0	210	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1J	0	-0	213	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1K	0	-0	210	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1L	0	-0	213	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1M	0	0	210	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1N	0	0	213	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1O	0	0	210	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1P	0	0	213	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
2	0	-0	312	-0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07	
1A	28	-0	35	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1B	28	-0	44	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1C	28	-0	35	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	

1D	28	-0	44	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1E	28	0	35	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1F	28	0	44	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1G	28	0	35	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1H	28	0	44	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1I	28	-0	38	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1J	28	-0	41	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1K	28	-0	38	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1L	28	-0	41	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1M	28	0	38	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1N	28	0	41	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1O	28	0	38	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1P	28	0	41	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
2	28	-0	58	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1A	56	-0	-138	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1B	56	-0	-128	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1C	56	-0	-138	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1D	56	-0	-128	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1E	56	0	-138	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1F	56	0	-128	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1G	56	0	-138	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1H	56	0	-128	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1I	56	-0	-134	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1J	56	-0	-131	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1K	56	-0	-134	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1L	56	-0	-131	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1M	56	0	-134	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1N	56	0	-131	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1O	56	0	-134	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1P	56	0	-131	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
2	56	-0	-196	-0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 107 NI 105 NF 78 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	241	-0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.10	
1B	0	-0	253	-0	0	-0	-59	1	0.04	0.00	0.12	
1C	0	-0	241	-0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.10	
1D	0	-0	253	-0	0	-0	-59	1	0.04	0.00	0.12	
1E	0	0	241	-0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.10	
1F	0	0	253	-0	0	-0	-59	1	0.04	0.00	0.12	
1G	0	0	241	-0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.10	
1H	0	0	253	-0	0	-0	-59	1	0.04	0.00	0.12	
1I	0	-0	243	-0	0	-0	-54	1	0.04	0.00	0.11	
1J	0	-0	251	-0	0	-0	-57	1	0.04	0.00	0.11	
1K	0	-0	243	-0	0	-0	-54	1	0.04	0.00	0.11	
1L	0	-0	251	-0	0	-0	-57	1	0.04	0.00	0.11	
1M	0	0	243	-0	0	-0	-54	1	0.04	0.00	0.11	
1N	0	0	251	-0	0	-0	-57	1	0.04	0.00	0.11	
1O	0	0	243	-0	0	-0	-54	1	0.04	0.00	0.11	
1P	0	0	251	-0	0	-0	-57	1	0.04	0.00	0.11	
2	0	-0	364	-0	0	-0	-82	1	0.05	0.00	0.16	
1A	29	-0	62	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1B	29	-0	73	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1C	29	-0	62	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1D	29	-0	73	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1E	29	0	62	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1F	29	0	73	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1G	29	0	62	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1H	29	0	73	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1I	29	-0	64	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1J	29	-0	71	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1K	29	-0	64	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1L	29	-0	71	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1M	29	0	64	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1N	29	0	71	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1O	29	0	64	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1P	29	0	71	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	

2	29	-0	99	-0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1A	58	-0	-118	-0	0	-0	-18	1	0.02	0.00	0.04
1B	58	-0	-106	-0	0	-0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1C	58	-0	-118	-0	0	0	-18	1	0.02	0.00	0.04
1D	58	-0	-106	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1E	58	0	-118	-0	0	-0	-18	1	0.02	0.00	0.04
1F	58	0	-106	-0	0	-0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1G	58	0	-118	-0	0	0	-18	1	0.02	0.00	0.04
1H	58	0	-106	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1I	58	-0	-116	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1J	58	-0	-108	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1K	58	-0	-116	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1L	58	-0	-108	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1M	58	0	-116	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1N	58	0	-108	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1O	58	0	-116	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1P	58	0	-108	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
2	58	-0	-165	-0	0	0	-24	1	0.02	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-53	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-59	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-53	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-59	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-54	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-57	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-54	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-57	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-82	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 108 NI 78 NF 80 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	227	-0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.07	
1B	0	-0	237	-0	0	-0	-42	1	0.03	0.00	0.08	
1C	0	-0	227	-0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.07	
1D	0	-0	237	-0	0	-0	-42	1	0.03	0.00	0.08	
1E	0	0	227	-0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.07	
1F	0	0	237	-0	0	-0	-42	1	0.03	0.00	0.08	
1G	0	0	227	-0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.07	
1H	0	0	237	-0	0	-0	-42	1	0.03	0.00	0.08	
1I	0	-0	230	-0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1J	0	-0	234	-0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08	
1K	0	-0	230	-0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1L	0	-0	234	-0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08	
1M	0	0	230	-0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1N	0	0	234	-0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08	
1O	0	0	230	-0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1P	0	0	234	-0	0	-0	-41	1	0.03	0.00	0.08	
2	0	-0	342	-0	0	-0	-59	1	0.05	0.00	0.12	
1A	28	-0	54	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1B	28	-0	65	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1C	28	-0	54	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1D	28	-0	65	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1E	28	0	54	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1F	28	0	65	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1G	28	0	54	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1H	28	0	65	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1I	28	-0	58	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	28	-0	62	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	28	-0	58	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	28	-0	62	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	28	0	58	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	28	0	62	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	28	0	58	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	28	0	62	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
2	28	-0	88	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1A	56	-0	-118	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-107	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1C	56	-0	-118	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-107	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1E	56	0	-118	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-107	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1G	56	0	-118	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-107	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1I	56	-0	-114	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-111	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1K	56	-0	-114	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	

1L	56	-0	-111	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1M	56	0	-114	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1N	56	0	-111	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1O	56	0	-114	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1P	56	0	-111	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
2	56	-0	-166	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-42	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-42	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-39	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-41	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-39	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-41	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-59	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 109 NI 80 NF 82 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	217	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1B	0	-0	228	-0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	
1C	0	-0	217	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1D	0	-0	228	-0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	
1E	0	0	217	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1F	0	0	228	-0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	
1G	0	0	217	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1H	0	0	228	-0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	
1I	0	-0	221	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1J	0	-0	224	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1K	0	-0	221	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1L	0	-0	224	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1M	0	0	221	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1N	0	0	224	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1O	0	0	221	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1P	0	0	224	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
2	0	-0	328	-0	0	-0	-48	1	0.05	0.00	0.10	
1A	28	-0	45	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1B	28	-0	55	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1C	28	-0	45	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1D	28	-0	55	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1E	28	0	45	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1F	28	0	55	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1G	28	0	45	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1H	28	0	55	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1I	28	-0	48	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1J	28	-0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1K	28	-0	48	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1L	28	-0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1M	28	0	48	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1N	28	0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1O	28	0	48	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1P	28	0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
2	28	-0	73	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1A	56	-0	-127	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-117	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	56	-0	-127	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-117	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	56	0	-127	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-117	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1G	56	0	-127	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-117	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1I	56	-0	-124	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-121	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1K	56	-0	-124	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-121	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1M	56	0	-124	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-121	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1O	56	0	-124	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-121	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
2	56	-0	-181	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	daN		daN*m									
1A	-0	-0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	-0	-34	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	-0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	-0	-34	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	-0	-48	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 110 NI 82 NF 84 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7948 0.9658 6.8309 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	212	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1B	0	-0	222	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1C	0	-0	212	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1D	0	-0	222	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1E	0	0	212	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1F	0	0	222	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1G	0	0	212	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1H	0	0	222	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1I	0	-0	216	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1J	0	-0	219	-0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1K	0	-0	216	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1L	0	-0	219	-0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1M	0	0	216	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1N	0	0	219	-0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1O	0	0	216	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1P	0	0	219	-0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
2	0	-0	320	-0	0	-0	-41	1	0.05	0.00	0.08	
1A	28	-0	40	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1B	28	-0	50	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1C	28	-0	40	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1D	28	-0	50	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1E	28	0	40	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1F	28	0	50	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1G	28	0	40	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1H	28	0	50	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1I	28	-0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1J	28	-0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1K	28	-0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1L	28	-0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1M	28	0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1N	28	0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1O	28	0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1P	28	0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
2	28	-0	66	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1A	56	-0	-132	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	56	-0	-132	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	56	0	-132	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	56	0	-132	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	56	-0	-129	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-126	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	56	-0	-129	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-126	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	56	0	-129	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-126	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	56	0	-129	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-126	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
2	56	-0	-188	-0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-41	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 111 NI 62 NF 76 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

		Sollecitazioni di calcolo e di verifica						Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	358	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1B	0	-0	360	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1C	0	-0	358	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1D	0	-0	360	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1E	0	0	358	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1F	0	0	360	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1G	0	0	358	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1H	0	0	360	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1I	0	-0	357	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1J	0	-0	361	-0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1K	0	-0	357	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1L	0	-0	361	-0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1M	0	0	357	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1N	0	0	361	-0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1O	0	0	357	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1P	0	0	361	-0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
2	0	0	530	-0	0	0	-41	1	0.08	0.00	0.08	
1A	29	-0	2	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1B	29	-0	4	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1C	29	-0	2	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1D	29	-0	4	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1E	29	0	2	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1F	29	0	4	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1G	29	0	2	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1H	29	0	4	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1I	29	-0	2	-0	0	0	26	1	0.00	0.00	0.05	
1J	29	-0	5	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1K	29	-0	2	-0	0	0	26	1	0.00	0.00	0.05	
1L	29	-0	5	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1M	29	0	2	-0	0	0	26	1	0.00	0.00	0.05	
1N	29	0	5	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1O	29	0	2	-0	0	0	26	1	0.00	0.00	0.05	
1P	29	0	5	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
2	29	0	5	-0	0	0	36	1	0.00	0.00	0.07	
1A	58	-0	-354	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1B	58	-0	-352	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1C	58	-0	-354	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1D	58	-0	-352	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1E	58	0	-354	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1F	58	0	-352	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1G	58	0	-354	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1H	58	0	-352	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1I	58	-0	-354	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1J	58	-0	-351	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1K	58	-0	-354	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1L	58	-0	-351	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1M	58	0	-354	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1N	58	0	-351	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1O	58	0	-354	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1P	58	0	-351	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
2	58	0	-520	-0	0	0	-39	1	0.08	0.00	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-27	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-29	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-27	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-29	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-27	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-30	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-27	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-30	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 112 NI 64 NF 62 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

		Sollecitazioni di calcolo e di verifica						Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	296	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1B	0	-0	300	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1C	0	-0	296	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	

1D	0	-0	300	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1E	0	0	296	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1F	0	0	300	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1G	0	0	296	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1H	0	0	300	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1I	0	-0	293	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1J	0	-0	302	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1K	0	-0	293	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1L	0	-0	302	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1M	0	0	293	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1N	0	0	302	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1O	0	0	293	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1P	0	0	302	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
2	0	0	440	0	0	0	-22	1	0.06	0.00	0.04
1A	28	-0	-46	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1B	28	-0	-42	0	0	0	21	1	0.01	0.00	0.04
1C	28	-0	-46	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1D	28	-0	-42	0	0	0	21	1	0.01	0.00	0.04
1E	28	0	-46	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1F	28	0	-42	0	0	0	21	1	0.01	0.00	0.04
1G	28	0	-46	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1H	28	0	-42	0	0	0	21	1	0.01	0.00	0.04
1I	28	-0	-48	0	0	0	22	1	0.01	0.00	0.04
1J	28	-0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1K	28	-0	-48	0	0	0	22	1	0.01	0.00	0.04
1L	28	-0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1M	28	0	-48	0	0	0	22	1	0.01	0.00	0.04
1N	28	0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1O	28	0	-48	0	0	0	22	1	0.01	0.00	0.04
1P	28	0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
2	28	0	-65	0	0	0	30	1	0.01	0.00	0.06
1A	56	-0	-388	0	0	-0	-41	1	0.06	0.00	0.08
1B	56	-0	-383	0	0	-0	-39	1	0.06	0.00	0.08
1C	56	-0	-388	0	0	-0	-41	1	0.06	0.00	0.08
1D	56	-0	-383	0	0	-0	-39	1	0.06	0.00	0.08
1E	56	0	-388	0	0	-0	-41	1	0.06	0.00	0.08
1F	56	0	-383	0	0	-0	-39	1	0.06	0.00	0.08
1G	56	0	-388	0	0	-0	-41	1	0.06	0.00	0.08
1H	56	0	-383	0	0	-0	-39	1	0.06	0.00	0.08
1I	56	-0	-390	0	0	-0	-37	1	0.06	0.00	0.07
1J	56	-0	-381	0	0	-0	-42	1	0.06	0.00	0.08
1K	56	-0	-390	0	0	-0	-37	1	0.06	0.00	0.07
1L	56	-0	-381	0	0	-0	-42	1	0.06	0.00	0.08
1M	56	0	-390	0	0	-0	-37	1	0.06	0.00	0.07
1N	56	0	-381	0	0	-0	-42	1	0.06	0.00	0.08
1O	56	0	-390	0	0	-0	-37	1	0.06	0.00	0.07
1P	56	0	-381	0	0	-0	-42	1	0.06	0.00	0.08
2	56	0	-569	0	0	-0	-59	1	0.08	0.00	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-41	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-39	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-41	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-39	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-37	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-42	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-37	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-42	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 113 NI 66 NF 64 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	325	0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1B	0	-0	329	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1C	0	-0	325	0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1D	0	-0	329	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1E	0	0	325	0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1F	0	0	329	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1G	0	0	325	0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1H	0	0	329	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1I	0	-0	323	0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1J	0	-0	331	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1K	0	-0	323	0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1L	0	-0	331	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1M	0	0	323	0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1N	0	0	331	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1O	0	0	323	0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1P	0	0	331	0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
2	0	0	483	0	0	0	-30	1	0.07	0.00	0.06	

1A	28	-0	-16	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1B	28	-0	-12	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1C	28	-0	-16	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1D	28	-0	-12	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1E	28	0	-16	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1F	28	0	-12	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1G	28	0	-16	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1H	28	0	-12	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1I	28	-0	-19	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1J	28	-0	-10	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1K	28	-0	-19	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1L	28	-0	-10	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1M	28	0	-19	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1N	28	0	-10	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1O	28	0	-19	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1P	28	0	-10	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
2	28	0	-21	0	0	0	35	1	0.00	0.00	0.07
1A	56	-0	-358	0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1B	56	-0	-354	0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1C	56	-0	-358	0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1D	56	-0	-354	0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1E	56	0	-358	0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1F	56	0	-354	0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1G	56	0	-358	0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1H	56	0	-354	0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1I	56	-0	-360	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1J	56	-0	-352	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1K	56	-0	-360	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1L	56	-0	-352	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1M	56	0	-360	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1N	56	0	-352	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1O	56	0	-360	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1P	56	0	-352	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
2	56	0	-525	0	0	0	-41	1	0.08	0.00	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 114 NI 68 NF 66 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	340	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1B	0	-0	344	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1C	0	-0	340	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1D	0	-0	344	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1E	0	0	340	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1F	0	0	344	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1G	0	0	340	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1H	0	0	344	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1I	0	-0	337	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1J	0	-0	348	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1K	0	-0	337	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1L	0	-0	348	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1M	0	0	337	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1N	0	0	348	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1O	0	0	337	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1P	0	0	348	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
2	0	0	505	-0	0	0	-36	1	0.07	0.00	0.07	
1A	28	-0	-1	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1B	28	-0	3	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1C	28	-0	-1	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1D	28	-0	3	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1E	28	0	-1	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1F	28	0	3	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1G	28	0	-1	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1H	28	0	3	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1I	28	-0	-5	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1J	28	-0	6	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1K	28	-0	-5	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1L	28	-0	6	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1M	28	0	-5	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	

1N	28	0	6	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1O	28	0	-5	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1P	28	0	6	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
2	28	0	1	-0	0	0	35	1	0.00	0.00	0.07
1A	56	-0	-343	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1B	56	-0	-339	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1C	56	-0	-343	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1D	56	-0	-339	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1E	56	0	-343	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1F	56	0	-339	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1G	56	0	-343	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1H	56	0	-339	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1I	56	-0	-346	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1J	56	-0	-336	0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04
1K	56	-0	-346	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1L	56	-0	-336	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04
1M	56	0	-346	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1N	56	0	-336	0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04
1O	56	0	-346	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1P	56	0	-336	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04
2	56	0	-503	-0	0	0	-35	1	0.07	0.00	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 115 NI 70 NF 68 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	359	-0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1B	0	-0	363	-0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1C	0	-0	359	-0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1D	0	-0	363	-0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1E	0	0	359	-0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1F	0	0	363	-0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1G	0	0	359	-0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1H	0	0	363	-0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1I	0	-0	355	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1J	0	-0	368	-0	0	0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
1K	0	-0	355	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1L	0	-0	368	-0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
1M	0	0	355	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1N	0	0	368	-0	0	0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
1O	0	0	355	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1P	0	0	368	-0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
2	0	0	533	-0	0	0	-45	1	0.08	0.00	0.09	
1A	28	-0	17	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	22	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1C	28	-0	17	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	22	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1E	28	0	17	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	22	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1G	28	0	17	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	22	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1I	28	-0	13	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1J	28	-0	26	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1K	28	-0	13	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1L	28	-0	26	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1M	28	0	13	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1N	28	0	26	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1O	28	0	13	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1P	28	0	26	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
2	28	0	29	-0	0	0	34	1	0.00	0.00	0.07	
1A	56	-0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1B	56	-0	-320	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1C	56	-0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1D	56	-0	-320	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1E	56	0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1F	56	0	-320	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1G	56	0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1H	56	0	-320	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1I	56	-0	-329	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	

1J	56	-0	-316	-0	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.03
1K	56	-0	-329	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04
1L	56	-0	-316	-0	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.03
1M	56	0	-329	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04
1N	56	0	-316	-0	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.03
1O	56	0	-329	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04
1P	56	0	-316	-0	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.03
2	56	0	-476	-0	0	0	-29	1	0.07	0.00	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 116 NI 75 NF 72 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	484	-0	0	-0	-85	1	0.07	0.00	0.17	
1B	0	-0	496	-0	0	-0	-89	1	0.07	0.00	0.18	
1C	0	-0	484	-0	0	-0	-85	1	0.07	0.00	0.17	
1D	0	-0	496	-0	0	-0	-89	1	0.07	0.00	0.18	
1E	0	0	484	-0	0	-0	-85	1	0.07	0.00	0.17	
1F	0	0	496	-0	0	-0	-89	1	0.07	0.00	0.18	
1G	0	0	484	-0	0	-0	-85	1	0.07	0.00	0.17	
1H	0	0	496	-0	0	-0	-89	1	0.07	0.00	0.18	
1I	0	-0	473	-0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
1J	0	-0	506	-0	0	-0	-93	1	0.07	0.00	0.19	
1K	0	-0	473	-0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
1L	0	-0	506	-0	0	-0	-93	1	0.07	0.00	0.19	
1M	0	0	473	-0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
1N	0	0	506	-0	0	-0	-93	1	0.07	0.00	0.19	
1O	0	0	473	-0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
1P	0	0	506	-0	0	-0	-93	1	0.07	0.00	0.19	
2	0	0	722	-0	0	-0	-128	1	0.10	0.00	0.25	
1A	28	-0	142	-0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	28	-0	154	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1C	28	-0	142	-0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	28	-0	154	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1E	28	0	142	-0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1F	28	0	154	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1G	28	0	142	-0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1H	28	0	154	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1I	28	-0	132	-0	0	-0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1J	28	-0	165	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	28	-0	132	-0	0	-0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1L	28	-0	165	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	28	0	132	-0	0	-0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1N	28	0	165	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	28	0	132	-0	0	-0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1P	28	0	165	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
2	28	0	218	-0	0	-0	4	1	0.03	0.00	0.01	
1A	56	-0	-200	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1B	56	-0	-188	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1C	56	-0	-200	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1D	56	-0	-188	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1E	56	0	-200	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1F	56	0	-188	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1G	56	0	-200	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1H	56	0	-188	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1I	56	-0	-210	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1J	56	-0	-177	-0	0	0	-1	1	0.03	0.00	0.00	
1K	56	-0	-210	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1L	56	-0	-177	-0	0	0	-1	1	0.03	0.00	0.00	
1M	56	0	-210	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1N	56	0	-177	-0	0	0	-1	1	0.03	0.00	0.00	
1O	56	0	-210	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1P	56	0	-177	-0	0	0	-1	1	0.03	0.00	0.00	
2	56	0	-286	-0	0	0	-6	1	0.04	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	--		--------------									
	daN		daN*m									
1A	-0	-0	-85	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	-0	-89	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	-0	-85	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	-0	-89	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	-81	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	-93	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	-81	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	-93	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 117 NI 72 NF 70 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	366	-0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
1B	0	-0	372	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1C	0	-0	366	-0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
1D	0	-0	372	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1E	0	0	366	-0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
1F	0	0	372	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1G	0	0	366	-0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06	
1H	0	0	372	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1I	0	-0	361	-0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1J	0	-0	376	-0	0	0	-35	1	0.05	0.00	0.07	
1K	0	-0	361	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1L	0	-0	376	-0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07	
1M	0	0	361	-0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1N	0	0	376	-0	0	0	-35	1	0.05	0.00	0.07	
1O	0	0	361	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1P	0	0	376	-0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07	
2	0	0	544	-0	0	-0	-48	1	0.08	0.00	0.10	
1A	28	-0	24	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	30	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1C	28	-0	24	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	30	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1E	28	0	24	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	30	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1G	28	0	24	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	30	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1I	28	-0	19	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1J	28	-0	34	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1K	28	-0	19	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1L	28	-0	34	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1M	28	0	19	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1N	28	0	34	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1O	28	0	19	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1P	28	0	34	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
2	28	0	40	-0	0	0	33	1	0.01	0.00	0.07	
1A	56	-0	-318	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1B	56	-0	-312	-0	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.03	
1C	56	-0	-318	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1D	56	-0	-312	-0	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.03	
1E	56	0	-318	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1F	56	0	-312	-0	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.03	
1G	56	0	-318	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1H	56	0	-312	-0	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.03	
1I	56	-0	-322	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1J	56	-0	-307	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1K	56	-0	-322	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1L	56	-0	-307	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1M	56	0	-322	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1N	56	0	-307	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1O	56	0	-322	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1P	56	0	-307	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
2	56	0	-464	-0	0	0	-26	1	0.07	0.00	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	--------------											
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 118 NI 60 NF 75 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	198	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1B	0	-0	208	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1C	0	-0	198	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1D	0	-0	208	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1E	0	0	198	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1F	0	0	208	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1G	0	0	198	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1H	0	0	208	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1I	0	-0	190	0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	
1J	0	-0	215	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1K	0	-0	190	0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	
1L	0	-0	215	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1M	0	0	190	0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	
1N	0	0	215	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1O	0	0	190	0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	
1P	0	0	215	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
2	0	0	299	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1A	28	-0	-144	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	28	-0	-134	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1C	28	-0	-144	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	28	-0	-134	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1E	28	0	-144	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	28	0	-134	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1G	28	0	-144	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	28	0	-134	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1I	28	-0	-152	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	28	-0	-127	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	28	-0	-152	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	28	-0	-127	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	28	0	-152	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	28	0	-127	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	28	0	-152	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	28	0	-127	0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
2	28	0	-205	0	0	-0	3	1	0.03	0.00	0.01	
1A	56	-0	-486	0	0	-0	-87	1	0.07	0.00	0.17	
1B	56	-0	-476	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17	
1C	56	-0	-486	0	0	-0	-87	1	0.07	0.00	0.17	
1D	56	-0	-476	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17	
1E	56	0	-486	0	0	-0	-87	1	0.07	0.00	0.17	
1F	56	0	-476	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17	
1G	56	0	-486	0	0	-0	-87	1	0.07	0.00	0.17	
1H	56	0	-476	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17	
1I	56	-0	-493	0	0	-0	-89	1	0.07	0.00	0.18	
1J	56	-0	-468	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
1K	56	-0	-493	0	0	-0	-89	1	0.07	0.00	0.18	
1L	56	-0	-468	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
1M	56	0	-493	0	0	-0	-89	1	0.07	0.00	0.18	
1N	56	0	-468	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
1O	56	0	-493	0	0	-0	-89	1	0.07	0.00	0.18	
1P	56	0	-468	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16	
2	56	0	-709	0	0	-0	-125	1	0.10	0.00	0.25	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-87	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-83	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-87	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-83	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-89	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-81	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-89	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-81	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 119 NI 58 NF 60 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	321	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1B	0	-0	324	0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1C	0	-0	321	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1D	0	-0	324	0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	

1E	0	0	321	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04
1F	0	0	324	0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04
1G	0	0	321	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04
1H	0	0	324	0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04
1I	0	-0	320	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04
1J	0	-0	325	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1K	0	-0	320	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04
1L	0	-0	325	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1M	0	0	320	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04
1N	0	0	325	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1O	0	0	320	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04
1P	0	0	325	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
2	0	0	476	0	0	0	-31	1	0.07	0.00	0.06
1A	28	-0	-21	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1B	28	-0	-18	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1C	28	-0	-21	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1D	28	-0	-18	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1E	28	0	-21	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1F	28	0	-18	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1G	28	0	-21	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1H	28	0	-18	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1I	28	-0	-22	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1J	28	-0	-17	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1K	28	-0	-22	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1L	28	-0	-17	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1M	28	0	-22	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1N	28	0	-17	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1O	28	0	-22	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1P	28	0	-17	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
2	28	0	-29	0	0	0	31	1	0.00	0.00	0.06
1A	56	-0	-363	0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07
1B	56	-0	-360	0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1C	56	-0	-363	0	0	0	-33	1	0.05	0.00	0.07
1D	56	-0	-360	0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1E	56	0	-363	0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07
1F	56	0	-360	0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1G	56	0	-363	0	0	0	-33	1	0.05	0.00	0.07
1H	56	0	-360	0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1I	56	-0	-364	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1J	56	-0	-358	0	0	0	-34	1	0.05	0.00	0.07
1K	56	-0	-364	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1L	56	-0	-358	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07
1M	56	0	-364	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1N	56	0	-358	0	0	0	-34	1	0.05	0.00	0.07
1O	56	0	-364	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1P	56	0	-358	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07
2	56	0	-533	0	0	-0	-47	1	0.08	0.00	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-34	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-34	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 120 NI 56 NF 58 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	328	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1B	0	-0	330	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1C	0	-0	328	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1D	0	-0	330	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1E	0	0	328	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1F	0	0	330	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1G	0	0	328	0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1H	0	0	330	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1I	0	-0	327	0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1J	0	-0	332	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1K	0	-0	327	0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1L	0	-0	332	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1M	0	0	327	0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1N	0	0	332	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1O	0	0	327	0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1P	0	0	332	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
2	0	0	486	0	0	0	-35	1	0.07	0.00	0.07	

1A	28	-0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1B	28	-0	-11	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1C	28	-0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1D	28	-0	-11	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1E	28	0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1F	28	0	-11	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1G	28	0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1H	28	0	-11	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1I	28	-0	-15	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1J	28	-0	-10	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1K	28	-0	-15	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1L	28	-0	-10	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1M	28	0	-15	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1N	28	0	-10	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1O	28	0	-15	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1P	28	0	-10	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
2	28	0	-18	0	0	0	30	1	0.00	0.00	0.06
1A	56	-0	-355	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1B	56	-0	-353	0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1C	56	-0	-355	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1D	56	-0	-353	0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1E	56	0	-355	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1F	56	0	-353	0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1G	56	0	-355	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1H	56	0	-353	0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1I	56	-0	-357	0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1J	56	-0	-352	0	0	0	-32	1	0.05	0.00	0.06
1K	56	-0	-357	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1L	56	-0	-352	0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06
1M	56	0	-357	0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1N	56	0	-352	0	0	0	-32	1	0.05	0.00	0.06
1O	56	0	-357	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1P	56	0	-352	0	0	-0	-32	1	0.05	0.00	0.06
2	56	0	-522	0	0	0	-45	1	0.08	0.00	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 121 NI 77 NF 50 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	423	-0	0	-0	-63	1	0.06	0.00	0.13	
1B	0	-0	431	-0	0	-0	-66	1	0.06	0.00	0.13	
1C	0	-0	423	-0	0	-0	-63	1	0.06	0.00	0.13	
1D	0	-0	431	-0	0	-0	-66	1	0.06	0.00	0.13	
1E	0	0	423	-0	0	-0	-63	1	0.06	0.00	0.13	
1F	0	0	431	-0	0	-0	-66	1	0.06	0.00	0.13	
1G	0	0	423	-0	0	-0	-63	1	0.06	0.00	0.13	
1H	0	0	431	-0	0	-0	-66	1	0.06	0.00	0.13	
1I	0	-0	424	-0	0	-0	-64	1	0.06	0.00	0.13	
1J	0	-0	430	-0	0	-0	-66	1	0.06	0.00	0.13	
1K	0	-0	424	-0	0	-0	-64	1	0.06	0.00	0.13	
1L	0	-0	430	-0	0	-0	-66	1	0.06	0.00	0.13	
1M	0	0	424	-0	0	-0	-64	1	0.06	0.00	0.13	
1N	0	0	430	-0	0	-0	-66	1	0.06	0.00	0.13	
1O	0	0	424	-0	0	-0	-64	1	0.06	0.00	0.13	
1P	0	0	430	-0	0	-0	-66	1	0.06	0.00	0.13	
2	0	-0	630	-0	0	-0	-96	1	0.09	0.00	0.19	
1A	29	-0	68	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1B	29	-0	75	-0	0	-0	7	1	0.01	0.00	0.01	
1C	29	-0	68	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1D	29	-0	75	-0	0	-0	7	1	0.01	0.00	0.01	
1E	29	0	68	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1F	29	0	75	-0	0	-0	7	1	0.01	0.00	0.01	
1G	29	0	68	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1H	29	0	75	-0	0	-0	7	1	0.01	0.00	0.01	
1I	29	-0	68	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1J	29	-0	74	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1K	29	-0	68	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1L	29	-0	74	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1M	29	0	68	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1N	29	0	74	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	

1O	29	0	68	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02
1P	29	0	74	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02
2	29	-0	105	-0	0	-0	12	1	0.02	0.00	0.02
1A	58	-0	-288	-0	0	0	-24	1	0.04	0.00	0.05
1B	58	-0	-281	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
1C	58	-0	-288	-0	0	0	-24	1	0.04	0.00	0.05
1D	58	-0	-281	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
1E	58	0	-288	-0	0	0	-24	1	0.04	0.00	0.05
1F	58	0	-281	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
1G	58	0	-288	-0	0	0	-24	1	0.04	0.00	0.05
1H	58	0	-281	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04
1I	58	-0	-288	-0	0	0	-24	1	0.04	0.00	0.05
1J	58	-0	-281	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1K	58	-0	-288	-0	0	0	-24	1	0.04	0.00	0.05
1L	58	-0	-281	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1M	58	0	-288	-0	0	0	-24	1	0.04	0.00	0.05
1N	58	0	-281	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1O	58	0	-288	-0	0	0	-24	1	0.04	0.00	0.05
1P	58	0	-281	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
2	58	-0	-420	-0	0	0	-34	1	0.06	0.00	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-63	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-66	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-63	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-66	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-64	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-66	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-64	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-66	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-96	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 122 NI 50 NF 52 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	378	-0	0	-0	-40	1	0.05	0.00	0.08	
1B	0	-0	385	-0	0	-0	-41	1	0.06	0.00	0.08	
1C	0	-0	378	-0	0	-0	-40	1	0.05	0.00	0.08	
1D	0	-0	385	-0	0	-0	-41	1	0.06	0.00	0.08	
1E	0	0	378	-0	0	-0	-40	1	0.05	0.00	0.08	
1F	0	0	385	-0	0	-0	-41	1	0.06	0.00	0.08	
1G	0	0	378	-0	0	-0	-40	1	0.05	0.00	0.08	
1H	0	0	385	-0	0	-0	-41	1	0.06	0.00	0.08	
1I	0	-0	375	-0	0	-0	-40	1	0.05	0.00	0.08	
1J	0	-0	387	-0	0	-0	-42	1	0.06	0.00	0.08	
1K	0	-0	375	-0	0	-0	-40	1	0.05	0.00	0.08	
1L	0	-0	387	-0	0	-0	-42	1	0.06	0.00	0.08	
1M	0	0	375	-0	0	-0	-40	1	0.05	0.00	0.08	
1N	0	0	387	-0	0	-0	-42	1	0.06	0.00	0.08	
1O	0	0	375	-0	0	-0	-40	1	0.05	0.00	0.08	
1P	0	0	387	-0	0	-0	-42	1	0.06	0.00	0.08	
2	0	-0	562	-0	0	-0	-60	1	0.08	0.00	0.12	
1A	28	-0	36	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1B	28	-0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1C	28	-0	36	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1D	28	-0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1E	28	0	36	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1F	28	0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1G	28	0	36	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1H	28	0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1I	28	-0	33	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	45	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1K	28	-0	33	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	45	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1M	28	0	33	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	45	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1O	28	0	33	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	45	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
2	28	-0	58	-0	0	0	27	1	0.01	0.00	0.05	
1A	56	-0	-306	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1B	56	-0	-299	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1C	56	-0	-306	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1D	56	-0	-299	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1E	56	0	-306	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1F	56	0	-299	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1G	56	0	-306	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1H	56	0	-299	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1I	56	-0	-308	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	

1J	56	-0	-296	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1K	56	-0	-308	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1L	56	-0	-296	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1M	56	0	-308	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1N	56	0	-296	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1O	56	0	-308	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1P	56	0	-296	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
2	56	-0	-446	-0	0	0	-28	1	0.06	0.00	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-40	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-41	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-40	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-41	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-40	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-42	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-40	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-42	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-60	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 123 NI 52 NF 54 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	361	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1B	0	-0	366	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1C	0	-0	361	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1D	0	-0	366	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1E	0	0	361	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1F	0	0	366	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1G	0	0	361	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1H	0	0	366	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1I	0	-0	359	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1J	0	-0	368	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1K	0	-0	359	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1L	0	-0	368	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1M	0	0	359	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1N	0	0	368	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1O	0	0	359	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1P	0	0	368	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
2	0	0	536	-0	0	-0	-50	1	0.08	0.00	0.10	
1A	28	-0	19	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	24	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1C	28	-0	19	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	24	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1E	28	0	19	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	24	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1G	28	0	19	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	24	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1I	28	-0	17	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1J	28	-0	26	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1K	28	-0	17	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1L	28	-0	26	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1M	28	0	17	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1N	28	0	26	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1O	28	0	17	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1P	28	0	26	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
2	28	0	32	-0	0	0	30	1	0.00	0.00	0.06	
1A	56	-0	-322	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.04	
1B	56	-0	-318	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1C	56	-0	-322	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.04	
1D	56	-0	-318	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1E	56	0	-322	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.04	
1F	56	0	-318	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1G	56	0	-322	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.04	
1H	56	0	-318	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1I	56	-0	-325	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1J	56	-0	-316	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1K	56	-0	-325	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1L	56	-0	-316	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1M	56	0	-325	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1N	56	0	-316	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1O	56	0	-325	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1P	56	0	-316	-0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
2	56	0	-472	-0	0	0	-32	1	0.07	0.00	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-34	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-34	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-34	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-34	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 124 NI 54 NF 56 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 11.5578 1.9263 13.5545 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	346	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1B	0	-0	348	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1C	0	-0	346	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1D	0	-0	348	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1E	0	0	346	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1F	0	0	348	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1G	0	0	346	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1H	0	0	348	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1I	0	-0	344	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.05	
1J	0	-0	350	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1K	0	-0	344	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.05	
1L	0	-0	350	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1M	0	0	344	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.05	
1N	0	0	350	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1O	0	0	344	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.05	
1P	0	0	350	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
2	0	0	512	-0	0	0	-42	1	0.07	0.00	0.08	
1A	28	-0	4	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	7	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1C	28	-0	4	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	7	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1E	28	0	4	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	7	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1G	28	0	4	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	7	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1I	28	-0	3	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1J	28	-0	9	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1K	28	-0	3	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1L	28	-0	9	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1M	28	0	3	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1N	28	0	9	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1O	28	0	3	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1P	28	0	9	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
2	28	0	8	-0	0	0	31	1	0.00	0.00	0.06	
1A	56	-0	-337	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1B	56	-0	-335	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1C	56	-0	-337	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1D	56	-0	-335	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1E	56	0	-337	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1F	56	0	-335	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1G	56	0	-337	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05	
1H	56	0	-335	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1I	56	-0	-339	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1J	56	-0	-333	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1K	56	-0	-339	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1L	56	-0	-333	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1M	56	0	-339	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1N	56	0	-333	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1O	56	0	-339	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1P	56	0	-333	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
2	56	0	-496	-0	0	0	-37	1	0.07	0.00	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 125 NI 45 NF 43 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

		Sollecitazioni di calcolo e di verifica						Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	211	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1B	0	-0	221	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1C	0	-0	211	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1D	0	-0	221	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1E	0	0	211	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1F	0	0	221	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1G	0	0	211	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1H	0	0	221	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1I	0	-0	214	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1J	0	-0	218	-0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1K	0	-0	214	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1L	0	-0	218	-0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1M	0	0	214	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1N	0	0	218	-0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
1O	0	0	214	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1P	0	0	218	-0	0	-0	-28	1	0.03	0.00	0.06	
2	0	-0	318	-0	0	-0	-41	1	0.05	0.00	0.08	
1A	28	-0	40	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1B	28	-0	50	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1C	28	-0	40	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1D	28	-0	50	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1E	28	0	40	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1F	28	0	50	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1G	28	0	40	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1H	28	0	50	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1I	28	-0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1J	28	-0	46	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1K	28	-0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1L	28	-0	46	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1M	28	0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1N	28	0	46	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1O	28	0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1P	28	0	46	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
2	28	-0	66	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1A	56	-0	-132	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	56	-0	-132	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	56	0	-132	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	56	0	-132	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	56	-0	-128	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-125	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	56	-0	-128	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-125	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	56	0	-128	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-125	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	56	0	-128	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-125	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
2	56	-0	-187	-0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-41	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 126 NI 47 NF 45 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

		Sollecitazioni di calcolo e di verifica						Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	216	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1B	0	-0	227	-0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	

1C	0	-0	216	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06
1D	0	-0	227	-0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07
1E	0	0	216	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06
1F	0	0	227	-0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07
1G	0	0	216	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06
1H	0	0	227	-0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07
1I	0	-0	219	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06
1J	0	-0	223	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07
1K	0	-0	219	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06
1L	0	-0	223	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07
1M	0	0	219	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06
1N	0	0	223	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07
1O	0	0	219	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06
1P	0	0	223	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07
2	0	-0	326	-0	0	-0	-48	1	0.05	0.00	0.09
1A	28	-0	44	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01
1B	28	-0	55	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1C	28	-0	44	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01
1D	28	-0	55	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1E	28	0	44	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01
1F	28	0	55	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1G	28	0	44	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01
1H	28	0	55	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1I	28	-0	48	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01
1J	28	-0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1K	28	-0	48	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01
1L	28	-0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1M	28	0	48	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01
1N	28	0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1O	28	0	48	-0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01
1P	28	0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
2	28	-0	73	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02
1A	56	-0	-127	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1B	56	-0	-116	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1C	56	-0	-127	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1D	56	-0	-116	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1E	56	0	-127	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1F	56	0	-116	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1G	56	0	-127	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1H	56	0	-116	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1I	56	-0	-123	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1J	56	-0	-120	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1K	56	-0	-123	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1L	56	-0	-120	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1M	56	0	-123	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1N	56	0	-120	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1O	56	0	-123	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1P	56	0	-120	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
2	56	-0	-179	-0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-34	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-34	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-48	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 127 NI 49 NF 47 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	224	-0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1B	0	-0	236	-0	0	-0	-42	1	0.03	0.00	0.08	
1C	0	-0	224	-0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1D	0	-0	236	-0	0	-0	-42	1	0.03	0.00	0.08	
1E	0	0	224	-0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1F	0	0	236	-0	0	-0	-42	1	0.03	0.00	0.08	
1G	0	0	224	-0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1H	0	0	236	-0	0	-0	-42	1	0.03	0.00	0.08	
1I	0	-0	228	-0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1J	0	-0	232	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08	
1K	0	-0	228	-0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1L	0	-0	232	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08	
1M	0	0	228	-0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1N	0	0	232	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08	
1O	0	0	228	-0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	

1P	0	0	232	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08
2	0	-0	339	-0	0	-0	-58	1	0.05	0.00	0.12
1A	28	-0	53	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1B	28	-0	65	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00
1C	28	-0	53	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1D	28	-0	65	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00
1E	28	0	53	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1F	28	0	65	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00
1G	28	0	53	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1H	28	0	65	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00
1I	28	-0	57	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1J	28	-0	61	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1K	28	-0	57	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1L	28	-0	61	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1M	28	0	57	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1N	28	0	61	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1O	28	0	57	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1P	28	0	61	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
2	28	-0	87	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1A	56	-0	-118	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1B	56	-0	-107	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1C	56	-0	-118	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1D	56	-0	-107	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1E	56	0	-118	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1F	56	0	-107	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1G	56	0	-118	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1H	56	0	-107	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1I	56	-0	-114	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1J	56	-0	-111	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1K	56	-0	-114	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1L	56	-0	-111	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1M	56	0	-114	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1N	56	0	-111	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1O	56	0	-114	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1P	56	0	-111	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
2	56	-0	-166	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-37	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-42	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-37	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-42	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-39	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-40	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-39	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-40	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-58	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 128 NI 22 NF 49 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	240	-0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10	
1B	0	-0	253	-0	0	-0	-59	1	0.04	0.00	0.12	
1C	0	-0	240	-0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10	
1D	0	-0	253	-0	0	-0	-59	1	0.04	0.00	0.12	
1E	0	0	240	-0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10	
1F	0	0	253	-0	0	-0	-59	1	0.04	0.00	0.12	
1G	0	0	240	-0	0	-0	-52	1	0.03	0.00	0.10	
1H	0	0	253	-0	0	-0	-59	1	0.04	0.00	0.12	
1I	0	-0	242	-0	0	-0	-54	1	0.04	0.00	0.11	
1J	0	-0	251	-0	0	-0	-57	1	0.04	0.00	0.11	
1K	0	-0	242	-0	0	-0	-54	1	0.04	0.00	0.11	
1L	0	-0	251	-0	0	-0	-57	1	0.04	0.00	0.11	
1M	0	0	242	-0	0	-0	-54	1	0.04	0.00	0.11	
1N	0	0	251	-0	0	-0	-57	1	0.04	0.00	0.11	
1O	0	0	242	-0	0	-0	-54	1	0.04	0.00	0.11	
1P	0	0	251	-0	0	-0	-57	1	0.04	0.00	0.11	
2	0	-0	363	-0	0	-0	-82	1	0.05	0.00	0.16	
1A	29	-0	61	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1B	29	-0	75	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1C	29	-0	61	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1D	29	-0	75	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1E	29	0	61	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1F	29	0	75	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1G	29	0	61	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1H	29	0	75	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1I	29	-0	64	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1J	29	-0	72	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	

1K	29	-0	64	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02
1L	29	-0	72	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02
1M	29	0	64	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02
1N	29	0	72	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02
1O	29	0	64	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.00	0.02
1P	29	0	72	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02
2	29	-0	100	-0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1A	58	-0	-117	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1B	58	-0	-104	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1C	58	-0	-117	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1D	58	-0	-104	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1E	58	0	-117	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1F	58	0	-104	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1G	58	0	-117	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1H	58	0	-104	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1I	58	-0	-115	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1J	58	-0	-106	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1K	58	-0	-115	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1L	58	-0	-106	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1M	58	0	-115	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1N	58	0	-106	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
1O	58	0	-115	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03
1P	58	0	-106	-0	0	0	-15	1	0.02	0.00	0.03
2	58	-0	-163	-0	0	0	-24	1	0.02	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-52	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-59	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-52	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-59	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-54	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-57	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-54	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-57	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-82	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 129 NI 43 NF 41 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	206	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1B	0	-0	215	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1C	0	-0	206	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1D	0	-0	215	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1E	0	0	206	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1F	0	0	215	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1G	0	0	206	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1H	0	0	215	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1I	0	-0	209	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1J	0	-0	212	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1K	0	-0	209	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1L	0	-0	212	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1M	0	0	209	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1N	0	0	212	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1O	0	0	209	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1P	0	0	212	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
2	0	-0	310	-0	0	-0	-34	1	0.04	0.00	0.07	
1A	28	-0	34	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1B	28	-0	44	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1C	28	-0	34	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1D	28	-0	44	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1E	28	0	34	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1F	28	0	44	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1G	28	0	34	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1H	28	0	44	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1I	28	-0	38	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1J	28	-0	41	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1K	28	-0	38	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1L	28	-0	41	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1M	28	0	38	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1N	28	0	41	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1O	28	0	38	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1P	28	0	41	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
2	28	-0	58	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1A	56	-0	-137	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-127	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	56	-0	-137	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-127	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	56	0	-137	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	

1F	56	0	-127	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1G	56	0	-137	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1H	56	0	-127	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1I	56	-0	-134	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1J	56	-0	-131	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1K	56	-0	-134	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1L	56	-0	-131	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1M	56	0	-134	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1N	56	0	-131	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1O	56	0	-134	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1P	56	0	-131	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
2	56	-0	-195	-0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-34	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 130 NI 41 NF 39 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	197	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1B	0	-0	205	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1C	0	-0	197	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1D	0	-0	205	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1E	0	0	197	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1F	0	0	205	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1G	0	0	197	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1H	0	0	205	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1I	0	-0	200	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1J	0	-0	202	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1K	0	-0	200	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1L	0	-0	202	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1M	0	0	200	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1N	0	0	202	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1O	0	0	200	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1P	0	0	202	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
2	0	-0	296	-0	0	-0	-28	1	0.04	0.00	0.06	
1A	28	-0	26	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	33	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	26	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	33	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	26	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1F	28	0	33	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	26	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1H	28	0	33	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	28	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	31	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	28	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	31	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	28	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	31	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	28	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	31	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	-0	43	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1A	56	-0	-146	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-138	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	56	-0	-146	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-138	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	56	0	-146	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-138	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	56	0	-146	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-138	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	56	-0	-143	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-140	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	56	-0	-143	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-140	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	56	0	-143	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-140	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	56	0	-143	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-140	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
2	56	-0	-209	-0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 131 NI 39 NF 24 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	211	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-0	222	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1C	0	-0	211	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-0	222	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1E	0	0	211	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	0	222	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1G	0	0	211	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03	
1H	0	0	222	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1I	0	-0	214	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1J	0	-0	218	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1K	0	-0	214	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1L	0	-0	218	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1M	0	0	214	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1N	0	0	218	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1O	0	0	214	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1P	0	0	218	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
2	0	-0	318	-0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1A	28	-0	39	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1B	28	-0	50	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1C	28	-0	39	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1D	28	-0	50	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1E	28	0	39	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1F	28	0	50	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1G	28	0	39	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1H	28	0	50	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1I	28	-0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1J	28	-0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1K	28	-0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1L	28	-0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1M	28	0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1N	28	0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1O	28	0	43	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1P	28	0	47	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
2	28	-0	66	-0	0	0	27	1	0.01	0.00	0.05	
1A	56	-0	-132	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-121	-0	0	0	10	1	0.02	0.00	0.02	
1C	56	-0	-132	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-121	-0	0	0	10	1	0.02	0.00	0.02	
1E	56	0	-132	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-121	-0	0	0	10	1	0.02	0.00	0.02	
1G	56	0	-132	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-121	-0	0	0	10	1	0.02	0.00	0.02	
1I	56	-0	-129	-0	0	0	6	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-125	-0	0	0	8	1	0.02	0.00	0.02	
1K	56	-0	-129	-0	0	0	6	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-125	-0	0	0	8	1	0.02	0.00	0.02	
1M	56	0	-129	-0	0	0	6	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-125	-0	0	0	8	1	0.02	0.00	0.02	
1O	56	0	-129	-0	0	0	6	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-125	-0	0	0	8	1	0.02	0.00	0.02	
2	56	-0	-187	-0	0	0	10	1	0.03	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1I	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	0	27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 132 NI 27 NF 29 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	169	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	170	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1C	0	-0	169	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	170	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1E	0	0	169	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	170	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1G	0	0	169	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	170	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1I	0	-0	169	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	170	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	169	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	170	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	169	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	170	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	169	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	170	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	-0	250	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1A	28	-0	-2	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-2	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-2	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-2	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-2	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-2	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-2	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-2	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	-0	-2	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1A	56	-0	-174	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1B	56	-0	-172	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1C	56	-0	-174	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1D	56	-0	-172	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1E	56	0	-174	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1F	56	0	-172	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1G	56	0	-174	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1H	56	0	-172	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1I	56	-0	-173	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1J	56	-0	-173	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1K	56	-0	-173	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1L	56	-0	-173	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1M	56	0	-173	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1N	56	0	-173	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1O	56	0	-173	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1P	56	0	-173	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
2	56	-0	-255	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 133 NI 24 NF 27 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	--										
	cm		daN			daN*m					
1A	0	-0	157	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1B	0	-0	161	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1C	0	-0	157	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1D	0	-0	161	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1E	0	0	157	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1F	0	0	161	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1G	0	0	157	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1H	0	0	161	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1I	0	-0	158	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00
1J	0	-0	160	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1K	0	-0	158	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00
1L	0	-0	160	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1M	0	0	158	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00
1N	0	0	160	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1O	0	0	158	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00
1P	0	0	160	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
2	0	-0	234	0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00
1A	28	-0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1B	28	-0	-11	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1C	28	-0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1D	28	-0	-11	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1E	28	0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1F	28	0	-11	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1G	28	0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1H	28	0	-11	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1I	28	-0	-13	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1J	28	-0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1K	28	-0	-13	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1L	28	-0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1M	28	0	-13	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1N	28	0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1O	28	0	-13	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1P	28	0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
2	28	-0	-18	0	0	0	29	1	0.00	0.00	0.06
1A	56	-0	-186	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01
1B	56	-0	-182	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1C	56	-0	-186	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01
1D	56	-0	-182	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1E	56	0	-186	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01
1F	56	0	-182	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1G	56	0	-186	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01
1H	56	0	-182	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1I	56	-0	-185	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1J	56	-0	-183	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1K	56	-0	-185	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1L	56	-0	-183	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1M	56	0	-185	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1N	56	0	-183	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1O	56	0	-185	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1P	56	0	-183	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
2	56	-0	-271	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	--											
	daN	daN*m											
1A	-0	0	21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 134 NI 29 NF 31 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	157	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	161	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	157	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	161	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	157	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	161	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	157	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	161	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	158	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	

1J	0	-0	160	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1K	0	-0	158	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1L	0	-0	160	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1M	0	0	158	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1N	0	0	160	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1O	0	0	158	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	160	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
2	0	-0	234	0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01
1A	28	-0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1B	28	-0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1C	28	-0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1D	28	-0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1E	28	0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1F	28	0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1G	28	0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1H	28	0	-10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1I	28	-0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1J	28	-0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1K	28	-0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1L	28	-0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1M	28	0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1N	28	0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1O	28	0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1P	28	0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
2	28	-0	-18	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1A	56	-0	-186	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
1B	56	-0	-182	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
1C	56	-0	-186	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
1D	56	-0	-182	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
1E	56	0	-186	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
1F	56	0	-182	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
1G	56	0	-186	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
1H	56	0	-182	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
1I	56	-0	-185	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
1J	56	-0	-183	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
1K	56	-0	-185	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
1L	56	-0	-183	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
1M	56	0	-185	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
1N	56	0	-183	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
1O	56	0	-185	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
1P	56	0	-183	0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02
2	56	-0	-271	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 135 NI 31 NF 33 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	149	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	154	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	149	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	154	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	149	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	154	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	149	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	154	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	150	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	150	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	150	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	150	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	152	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	-0	223	0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1A	28	-0	-23	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	-17	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-23	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	-17	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	

1E	28	0	-23	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1F	28	0	-17	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1G	28	0	-23	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1H	28	0	-17	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1I	28	-0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1J	28	-0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1K	28	-0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1L	28	-0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1M	28	0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1N	28	0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1O	28	0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1P	28	0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
2	28	-0	-29	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1A	56	-0	-194	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1B	56	-0	-189	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1C	56	-0	-194	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1D	56	-0	-189	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1E	56	0	-194	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1F	56	0	-189	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1G	56	0	-194	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1H	56	0	-189	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1I	56	-0	-192	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1J	56	-0	-190	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1K	56	-0	-192	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1L	56	-0	-190	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1M	56	0	-192	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1N	56	0	-190	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1O	56	0	-192	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1P	56	0	-190	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
2	56	-0	-282	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 136 NI 33 NF 35 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	141	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	148	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	141	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	148	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	141	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	148	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	141	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	148	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	143	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	145	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	143	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	145	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	143	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	145	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	143	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	145	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	-0	213	0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00	
1A	28	-0	-31	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	-24	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-31	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	-24	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-31	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1F	28	0	-24	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-31	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1H	28	0	-24	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-28	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	-26	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-28	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	-26	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-28	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	-26	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-28	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	-26	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	-0	-40	0	0	0	22	1	0.01	0.00	0.04	

1A	56	-0	-202	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1B	56	-0	-195	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1C	56	-0	-202	0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1D	56	-0	-195	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1E	56	0	-202	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1F	56	0	-195	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1G	56	0	-202	0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1H	56	0	-195	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1I	56	-0	-200	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1J	56	-0	-197	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1K	56	-0	-200	0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1L	56	-0	-197	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1M	56	0	-200	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1N	56	0	-197	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1O	56	0	-200	0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1P	56	0	-197	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
2	56	-0	-293	0	0	-0	-24	1	0.04	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 137 NI 35 NF 37 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	124	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	124	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	124	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	124	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	127	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	130	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	127	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	130	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	127	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	130	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	127	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	130	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	-0	190	0	0	0	0	1	0.03	0.00	0.00	
1A	28	-0	-47	0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.02	
1B	28	-0	-39	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1C	28	-0	-47	0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.02	
1D	28	-0	-39	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1E	28	0	-47	0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.02	
1F	28	0	-39	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1G	28	0	-47	0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.02	
1H	28	0	-39	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1I	28	-0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1J	28	-0	-41	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1K	28	-0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1L	28	-0	-41	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1M	28	0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1N	28	0	-41	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1O	28	0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1P	28	0	-41	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
2	28	-0	-63	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1A	56	-0	-219	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1B	56	-0	-210	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1C	56	-0	-219	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1D	56	-0	-210	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1E	56	0	-219	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1F	56	0	-210	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1G	56	0	-219	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1H	56	0	-210	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1I	56	-0	-216	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1J	56	-0	-213	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1K	56	-0	-216	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1L	56	-0	-213	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	

1M	56	0	-216	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1N	56	0	-213	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1O	56	0	-216	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05
1P	56	0	-213	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
2	56	-0	-316	0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 138 NI 37 NF 23 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.7630 0.9605 6.7939 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	181	-0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-0	195	-0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-0	181	-0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-0	195	-0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	0	181	-0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	0	195	-0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	0	181	-0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1H	0	0	195	-0	0	0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1I	0	-0	182	-0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1J	0	-0	194	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	182	-0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1L	0	-0	194	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	182	-0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1N	0	0	194	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1O	0	0	182	-0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1P	0	0	194	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
2	0	-0	277	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1A	29	-0	3	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1B	29	-0	16	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1C	29	-0	3	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1D	29	-0	16	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1E	29	0	3	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1F	29	0	16	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1G	29	0	3	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1H	29	0	16	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1I	29	-0	4	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1J	29	-0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	29	-0	4	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1L	29	-0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	29	0	4	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1N	29	0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1O	29	0	4	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1P	29	0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
2	29	-0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1A	58	-0	-176	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1B	58	-0	-162	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1C	58	-0	-176	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1D	58	-0	-162	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1E	58	0	-176	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1F	58	0	-162	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1G	58	0	-176	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1H	58	0	-162	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1I	58	-0	-175	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1J	58	-0	-163	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1K	58	-0	-175	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1L	58	-0	-163	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1M	58	0	-175	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1N	58	0	-163	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1O	58	0	-175	-0	0	0	-11	1	0.03	0.00	0.02	
1P	58	0	-163	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
2	58	-0	-249	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-0	0	14	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	0	-17	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	0	14	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	0	-17	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	0	14	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	14	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	0	-22	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

Lavoro: **STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
Gruppo: **4** Descrizione: **TRAVI INFERIORI**
Tabella: **Tabella travi** Struttura: **Nuova**
Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 11 NF 276 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-116	-35	16	0	8	14	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-116	45	16	0	8	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	-116	-35	8	0	3	14	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-116	45	8	0	3	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	108	-35	16	0	8	14	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	108	45	16	0	8	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	108	-35	8	0	3	14	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	108	45	8	0	3	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	-156	-21	17	0	8	9	1	0.00	0.01	0.02	
1J	0	-156	31	17	0	8	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1K	0	-156	-21	7	0	3	9	1	0.00	0.01	0.02	
1L	0	-156	31	7	0	3	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1M	0	148	-21	17	0	8	9	1	0.00	0.01	0.02	
1N	0	148	31	17	0	8	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1O	0	148	-21	7	0	3	9	1	0.00	0.01	0.02	
1P	0	148	31	7	0	3	-11	1	0.00	0.01	0.02	
2	0	3	6	17	0	8	-2	1	0.00	0.00	0.02	
1A	24	-116	-37	16	0	4	6	1	0.01	0.00	0.01	
1B	24	-116	43	16	0	4	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1C	24	-116	-37	8	0	1	6	1	0.01	0.00	0.01	
1D	24	-116	43	8	0	1	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1E	24	108	-37	16	0	4	6	1	0.01	0.00	0.01	
1F	24	108	43	16	0	4	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1G	24	108	-37	8	0	1	6	1	0.01	0.00	0.01	
1H	24	108	43	8	0	1	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1I	24	-156	-23	17	0	4	4	1	0.00	0.01	0.01	
1J	24	-156	30	17	0	4	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1K	24	-156	-23	7	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1L	24	-156	30	7	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1M	24	148	-23	17	0	4	4	1	0.00	0.01	0.01	
1N	24	148	30	17	0	4	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1O	24	148	-23	7	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1P	24	148	30	7	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.01	
2	24	3	4	17	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	48	-116	-39	16	0	1	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1B	48	-116	42	16	0	1	4	1	0.01	0.00	0.01	
1C	48	-116	-39	8	0	-1	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1D	48	-116	42	8	0	-1	4	1	0.01	0.00	0.01	
1E	48	108	-39	16	0	1	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1F	48	108	42	16	0	1	4	1	0.01	0.00	0.01	
1G	48	108	-39	8	0	-1	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1H	48	108	42	8	0	-1	4	1	0.01	0.00	0.01	
1I	48	-156	-25	17	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	-156	28	17	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	48	-156	-25	7	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1L	48	-156	28	7	0	-1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	48	148	-25	17	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	148	28	17	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1O	48	148	-25	7	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	148	28	7	0	-1	3	1	0.00	0.01	0.01	
2	48	3	2	17	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-116	8	14	1	0.9903	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1B	-116	8	-17	1	0.9903	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1C	-116	3	14	1	0.9903	0.9991	0.9992	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1D	-116	3	-17	1	0.9903	0.9991	0.9991	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21

1I	-156	8	9	1	0.9903	0.9995	0.9989	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1J	-156	8	-11	1	0.9903	0.9995	0.9988	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1K	-156	3	9	1	0.9903	0.9989	0.9989	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1L	-156	3	-11	1	0.9903	0.9989	0.9988	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 2 NI 276 NF 278 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-29	-3	5	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-29	7	5	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-29	-3	2	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-29	7	2	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	96	-3	5	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	96	7	5	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	96	-3	2	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	96	7	2	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-84	-2	6	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-84	5	6	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-84	-2	2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-84	5	2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	152	-2	6	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	152	5	6	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	152	-2	2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	152	5	2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	51	2	6	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-29	-5	5	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-29	5	5	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-29	-5	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-29	5	2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	96	-5	5	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	96	5	5	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	96	-5	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	96	5	2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-84	-3	6	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-84	4	6	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-84	-3	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-84	4	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	152	-3	6	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	152	4	6	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	152	-3	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	152	4	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	51	0	6	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-29	-7	5	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-29	4	5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-29	-7	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-29	4	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	96	-7	5	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	96	4	5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	96	-7	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	96	4	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-84	-5	6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-84	2	6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-84	-5	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-84	2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	152	-5	6	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	152	2	6	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	152	-5	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	152	2	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	51	-2	6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-29	2	2	1	0.9904	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-29	2	-2	1	0.9904	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-29	0	2	1	0.9904	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-29	0	-2	1	0.9904	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1I	-84	2	1	1	0.9904	0.9989	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-84	2	-1	1	0.9904	0.9989	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-84	1	1	1	0.9904	0.9991	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-84	1	-1	1	0.9904	0.9991	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 3 NI 280 NF 281 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	18	2	2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	0	18	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	0	18	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	18	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	0	130	2	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	0	130	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	0	130	2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	0	130	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	0	-9	2	2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-9	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-9	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-9	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	157	2	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	157	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	157	2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	157	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	0	101	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	18	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	18	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	18	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	18	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	130	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	130	1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	130	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	130	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-9	0	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-9	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-9	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-9	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	157	0	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	157	1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	157	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	157	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	101	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	18	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	18	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	18	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	18	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	130	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	130	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	130	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	130	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-9	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-9	-1	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-9	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-9	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	157	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	157	-1	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	157	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	157	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	101	-2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-9	1	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-9	1	-0	1	0.9904	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-9	-0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-9	-0	-0	1	0.9904	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 4 NI 278 NF 280 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	31	0	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	31	4	3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	31	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	31	4	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	91	0	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	91	4	3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	91	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	91	4	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-31	1	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-31	4	3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-31	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-31	4	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	153	1	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	153	4	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	153	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	153	4	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	

2	0	85	3	3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	31	-1	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	31	3	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	31	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	31	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	91	-1	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	91	3	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	91	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	91	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-31	-1	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-31	2	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-31	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-31	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	153	-1	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	153	2	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	153	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	153	2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	85	1	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	31	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	31	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	31	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	31	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	91	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	91	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	91	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	91	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-31	-2	3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-31	0	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-31	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-31	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	153	-2	3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	153	0	3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	153	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	153	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	85	-1	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-31	-1	0	1	0.9904	0.9996	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-31	-1	-1	1	0.9904	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-31	0	0	1	0.9904	0.9997	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-31	0	-1	1	0.9904	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 5 NI 281 NF 274 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	17	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	17	2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	17	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	17	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	132	1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	132	2	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	132	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	132	2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-9	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-9	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-9	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-9	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	158	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	158	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	158	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	158	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	101	2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	17	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	17	0	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	17	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	17	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	132	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	132	0	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	132	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	132	0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-9	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-9	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-9	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-9	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	158	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	158	0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	158	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	158	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	

2	24	101	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	17	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	17	-2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	17	-2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	17	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	132	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	132	-2	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	132	-2	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	132	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-9	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-9	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-9	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-9	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	158	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	158	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	158	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	158	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	101	-3	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-9	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-9	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-9	-0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-9	-0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 6 NI 274 NF 272 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-12	-1	2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-12	4	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-12	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-12	4	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	163	-1	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	163	4	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	163	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	163	4	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-6	-0	2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-6	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-6	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-6	3	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	157	-0	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	157	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	157	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	157	3	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	101	2	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-12	-2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-12	2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-12	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-12	2	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	163	-2	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	163	2	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	163	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	163	2	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-6	-2	2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-6	2	2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-6	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-6	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	157	-2	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	157	2	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	157	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	157	2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	101	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-12	-4	2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-12	0	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-12	-4	0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-12	0	0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	163	-4	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	163	0	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	163	-4	0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	163	0	0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-6	-3	2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-6	-0	2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-6	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-6	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	157	-3	2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	157	-0	2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	157	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	157	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	

2	48	101	-2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-12	1	-1	1	0.9904	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1B	-12	1	1	1	0.9904	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1C	-12	1	-1	1	0.9904	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1D	-12	1	1	1	0.9904	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1I	-6	1	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-6	1	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-6	1	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-6	1	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 7 NI 270 NF 10 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-128	-51	10	0	3	5	1	0.01	0.01	0.01	
1B	0	-128	55	10	0	3	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1C	0	-128	-51	7	0	1	5	1	0.01	0.01	0.01	
1D	0	-128	55	7	0	1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1E	0	204	-51	10	0	3	5	1	0.01	0.01	0.01	
1F	0	204	55	10	0	3	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1G	0	204	-51	7	0	1	5	1	0.01	0.01	0.01	
1H	0	204	55	7	0	1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1I	0	-72	-33	9	0	2	4	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-72	37	9	0	2	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1K	0	-72	-33	7	0	1	4	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-72	37	7	0	1	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1M	0	148	-33	9	0	2	4	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	148	37	9	0	2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1O	0	148	-33	7	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	148	37	7	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
2	0	51	3	12	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	25	-128	-53	10	0	1	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1B	25	-128	54	10	0	1	8	1	0.01	0.01	0.02	
1C	25	-128	-53	7	0	-2	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1D	25	-128	54	7	0	-2	8	1	0.01	0.01	0.02	
1E	25	204	-53	10	0	1	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1F	25	204	54	10	0	1	8	1	0.01	0.01	0.02	
1G	25	204	-53	7	0	-2	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1H	25	204	54	7	0	-2	8	1	0.01	0.01	0.02	
1I	25	-72	-35	9	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1J	25	-72	35	9	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1K	25	-72	-35	7	0	-1	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1L	25	-72	35	7	0	-1	6	1	0.01	0.00	0.01	
1M	25	148	-35	9	0	0	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1N	25	148	35	9	0	0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1O	25	148	-35	7	0	-1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1P	25	148	35	7	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01	
2	25	51	1	12	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	50	-128	-55	10	0	-1	-21	1	0.01	0.01	0.04	
1B	50	-128	52	10	0	-1	22	1	0.01	0.01	0.04	
1C	50	-128	-55	7	0	-4	-21	1	0.01	0.01	0.04	
1D	50	-128	52	7	0	-4	22	1	0.01	0.01	0.04	
1E	50	204	-55	10	0	-1	-21	1	0.01	0.01	0.04	
1F	50	204	52	10	0	-1	22	1	0.01	0.01	0.04	
1G	50	204	-55	7	0	-4	-21	1	0.01	0.01	0.04	
1H	50	204	52	7	0	-4	22	1	0.01	0.01	0.04	
1I	50	-72	-37	9	0	-2	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1J	50	-72	34	9	0	-2	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	50	-72	-37	7	0	-3	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1L	50	-72	34	7	0	-3	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	50	148	-37	9	0	-2	-14	1	0.01	0.01	0.03	
1N	50	148	34	9	0	-2	14	1	0.00	0.01	0.03	
1O	50	148	-37	7	0	-3	-14	1	0.01	0.01	0.03	
1P	50	148	34	7	0	-3	14	1	0.00	0.01	0.03	
2	50	51	-2	12	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-128	3	-21	1	0.9879	0.9987	0.9990	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1B	-128	3	22	1	0.9879	0.9987	0.9991	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1C	-128	-4	-21	1	0.9879	0.9992	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 22

1D	-128	-4	22	1	0.9879	0.9992	0.9991	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1I	-72	2	-14	1	0.9879	0.9990	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1J	-72	2	14	1	0.9879	0.9990	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1K	-72	-3	-14	1	0.9879	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1L	-72	-3	14	1	0.9879	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 8 NI 272 NF 270 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-53	-7	2	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-53	9	2	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-53	-7	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-53	9	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	178	-7	2	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	178	9	2	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	178	-7	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	178	9	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-22	-4	2	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-22	7	2	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-22	-4	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-22	7	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	146	-4	2	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	146	7	2	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	146	-4	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	146	7	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	83	1	1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-53	-9	2	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-53	8	2	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-53	-9	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-53	8	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	178	-9	2	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	178	8	2	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	178	-9	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	178	8	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-22	-6	2	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-22	5	2	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-22	-6	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-22	5	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	146	-6	2	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	146	5	2	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	146	-6	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	146	5	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	83	-1	1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-53	-10	2	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	48	-53	6	2	0	2	3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	48	-53	-10	-1	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	48	-53	6	-1	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	48	178	-10	2	0	2	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1F	48	178	6	2	0	2	3	1	0.00	0.01	0.01	
1G	48	178	-10	-1	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1H	48	178	6	-1	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1I	48	-22	-8	2	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-22	3	2	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-22	-8	-1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-22	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	146	-8	2	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	146	3	2	0	2	2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	146	-8	-1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	146	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	83	-3	1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-53	2	-3	1	0.9904	1.0003	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-53	2	3	1	0.9904	1.0003	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-53	1	-3	1	0.9904	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-53	1	3	1	0.9904	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1I	-22	2	-2	1	0.9904	1.0002	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-22	2	2	1	0.9904	1.0002	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-22	1	-2	1	0.9904	1.0000	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-22	1	2	1	0.9904	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 9 NI 12 NF 262 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN			daN*m						
1A	0	-131	-55	-7	0	-1	22	1	0.01	0.01	0.04
1B	0	-131	58	-7	0	-1	-22	1	0.01	0.01	0.04
1C	0	-131	-55	-10	0	-4	22	1	0.01	0.01	0.04
1D	0	-131	58	-10	0	-4	-22	1	0.01	0.01	0.04
1E	0	205	-55	-7	0	-1	22	1	0.01	0.01	0.04
1F	0	205	58	-7	0	-1	-22	1	0.01	0.01	0.04
1G	0	205	-55	-10	0	-4	22	1	0.01	0.01	0.04
1H	0	205	58	-10	0	-4	-22	1	0.01	0.01	0.04
1I	0	-75	-35	-8	0	-2	14	1	0.01	0.00	0.03
1J	0	-75	38	-8	0	-2	-14	1	0.01	0.00	0.03
1K	0	-75	-35	-10	0	-3	14	1	0.01	0.00	0.03
1L	0	-75	38	-10	0	-3	-14	1	0.01	0.00	0.03
1M	0	148	-35	-8	0	-2	14	1	0.01	0.01	0.03
1N	0	148	38	-8	0	-2	-14	1	0.01	0.01	0.03
1O	0	148	-35	-10	0	-3	14	1	0.01	0.01	0.03
1P	0	148	38	-10	0	-3	-14	1	0.01	0.01	0.03
2	0	49	1	-13	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	24	-131	-57	-7	0	1	9	1	0.01	0.01	0.02
1B	24	-131	56	-7	0	1	-8	1	0.01	0.01	0.02
1C	24	-131	-57	-10	0	-2	9	1	0.01	0.01	0.02
1D	24	-131	56	-10	0	-2	-8	1	0.01	0.01	0.02
1E	24	205	-57	-7	0	1	9	1	0.01	0.01	0.02
1F	24	205	56	-7	0	1	-8	1	0.01	0.01	0.02
1G	24	205	-57	-10	0	-2	9	1	0.01	0.01	0.02
1H	24	205	56	-10	0	-2	-8	1	0.01	0.01	0.02
1I	24	-75	-37	-8	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01
1J	24	-75	36	-8	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01
1K	24	-75	-37	-10	0	-1	6	1	0.01	0.00	0.01
1L	24	-75	36	-10	0	-1	-5	1	0.01	0.00	0.01
1M	24	148	-37	-8	0	0	6	1	0.01	0.01	0.01
1N	24	148	36	-8	0	0	-5	1	0.01	0.01	0.01
1O	24	148	-37	-10	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01
1P	24	148	36	-10	0	-1	-5	1	0.01	0.01	0.01
2	24	49	-1	-13	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-131	-58	-7	0	3	-5	1	0.01	0.01	0.01
1B	48	-131	54	-7	0	3	5	1	0.01	0.01	0.01
1C	48	-131	-58	-10	0	1	-5	1	0.01	0.01	0.01
1D	48	-131	54	-10	0	1	5	1	0.01	0.01	0.01
1E	48	205	-58	-7	0	3	-5	1	0.01	0.01	0.01
1F	48	205	54	-7	0	3	5	1	0.01	0.01	0.01
1G	48	205	-58	-10	0	1	-5	1	0.01	0.01	0.01
1H	48	205	54	-10	0	1	5	1	0.01	0.01	0.01
1I	48	-75	-39	-8	0	2	-3	1	0.01	0.00	0.01
1J	48	-75	35	-8	0	2	3	1	0.01	0.00	0.01
1K	48	-75	-39	-10	0	1	-3	1	0.01	0.00	0.01
1L	48	-75	35	-10	0	1	3	1	0.01	0.00	0.01
1M	48	148	-39	-8	0	2	-3	1	0.01	0.01	0.01
1N	48	148	35	-8	0	2	3	1	0.01	0.01	0.01
1O	48	148	-39	-10	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01
1P	48	148	35	-10	0	1	3	1	0.01	0.01	0.01
2	48	49	-3	-13	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-131	3	22	1	0.9903	0.9987	0.9990	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1B	-131	3	-22	1	0.9903	0.9987	0.9990	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1C	-131	-4	22	1	0.9903	0.9992	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 21
1D	-131	-4	-22	1	0.9903	0.9992	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 21
1I	-75	2	14	1	0.9903	0.9990	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1J	-75	2	-14	1	0.9903	0.9990	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1K	-75	-3	14	1	0.9903	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1L	-75	-3	-14	1	0.9903	0.9994	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 10 NI 262 NF 264 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-57	-6	1	0	2	3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-57	10	1	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-57	-6	-2	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-57	10	-2	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	178	-6	1	0	2	3	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	178	10	1	0	2	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	178	-6	-2	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	178	10	-2	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-25	-3	1	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-25	7	1	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-25	-3	-2	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	

1L	0	-25	7	-2	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	147	-3	1	0	2	2	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	147	7	1	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	147	-3	-2	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	147	7	-2	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00
2	0	81	3	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-57	-8	1	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-57	9	1	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-57	-8	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-57	9	-2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	178	-8	1	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	178	9	1	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	178	-8	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	178	9	-2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-25	-5	1	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-25	6	1	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-25	-5	-2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-25	6	-2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	147	-5	1	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	147	6	1	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	147	-5	-2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	147	6	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
2	24	81	1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-57	-9	1	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-57	7	1	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-57	-9	-2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-57	7	-2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	178	-9	1	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	178	7	1	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	178	-9	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	178	7	-2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-25	-6	1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-25	4	1	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-25	-6	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-25	4	-2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	147	-6	1	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	147	4	1	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	147	-6	-2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	147	4	-2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	81	-1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-57	2	3	1	0.9904	1.0003	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-57	2	-3	1	0.9904	1.0003	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-57	1	3	1	0.9904	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-57	1	-3	1	0.9904	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1I	-25	2	2	1	0.9904	1.0002	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-25	2	-2	1	0.9904	1.0002	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-25	1	2	1	0.9904	1.0000	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-25	1	-2	1	0.9904	1.0000	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 11 NI 266 NF 267 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	15	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	15	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	15	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	15	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	132	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	132	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	132	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	132	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-10	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-10	3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-10	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-10	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	157	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	157	3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	157	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	157	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	100	3	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	15	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	15	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	15	-0	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	15	1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	132	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	132	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	132	-0	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	

1H	24	132	1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-10	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-10	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-10	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-10	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	157	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	157	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	157	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	157	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	100	0	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	15	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	15	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	15	-2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	15	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	132	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	132	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	132	-2	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	132	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-10	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-10	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-10	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-10	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	157	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	157	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	157	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	157	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	100	-2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-10	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-10	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-10	-0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-10	-0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 12 NI 264 NF 266 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-14	-0	-0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-14	4	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-14	-0	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-14	4	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	163	-0	-0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	163	4	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	163	-0	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	163	4	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-8	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-8	3	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-8	0	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-8	3	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	157	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	157	3	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	157	0	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	157	3	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	100	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-14	-2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-14	2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-14	-2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-14	2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	163	-2	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	163	2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	163	-2	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	163	2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-8	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-8	2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-8	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-8	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	157	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	157	2	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	157	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	157	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	100	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-14	-4	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-14	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-14	-4	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-14	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	163	-4	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	163	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	163	-4	-2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	

1H	48	163	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-8	-3	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-8	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-8	-3	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-8	0	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	157	-3	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	157	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	157	-3	-2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	157	0	-2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	100	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-14	1	1	1	0.9904	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1B	-14	1	-1	1	0.9904	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1C	-14	1	1	1	0.9904	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1D	-14	1	-1	1	0.9904	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1I	-8	1	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-8	1	-1	1	0.9904	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-8	1	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-8	1	-1	1	0.9904	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 13 NI 267 NF 260 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	16	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	16	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	16	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	16	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	130	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	130	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	130	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	130	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-10	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-10	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-10	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-10	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	157	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	157	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	157	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	157	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	100	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	16	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	16	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	16	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	16	0	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	130	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	130	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	130	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	130	0	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-10	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-10	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-10	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-10	-0	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	157	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	157	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	157	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	157	-0	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	100	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	16	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	16	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	16	-3	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	16	-2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	130	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	130	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	130	-3	-2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	130	-2	-2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-10	-3	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-10	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-10	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-10	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	157	-3	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	157	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	157	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	157	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	100	-3	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-10	1	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-10	1	-0	1	0.9904	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-10	-0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-10	-0	-0	1	0.9904	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 14 NI 260 NF 258 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	30	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	30	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	30	-1	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	30	3	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	91	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	91	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	91	-1	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	91	3	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-31	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-31	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-31	-0	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-31	2	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	152	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	152	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	152	-0	-3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	152	2	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	84	1	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	30	-3	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	30	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	30	-3	-3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	30	1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	91	-3	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	91	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	91	-3	-3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	91	1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-31	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-31	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-31	-2	-3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-31	1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	152	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	152	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	152	-2	-3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	152	1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	84	-1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	30	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	30	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	30	-4	-3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	30	-0	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	91	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	91	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	91	-4	-3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	91	-0	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-31	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-31	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-31	-4	-3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-31	-1	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	152	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	152	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	152	-4	-3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	152	-1	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	84	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-31	0	-1	1	0.9904	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-31	0	0	1	0.9904	0.9997	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-31	-1	-1	1	0.9904	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-31	-1	0	1	0.9904	0.9996	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 15 NI 256 NF 11 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN			daN*m						
1A	0	-116	-42	-8	0	1	4	1	0.01	0.00	0.01
1B	0	-116	39	-8	0	1	-3	1	0.01	0.00	0.01
1C	0	-116	-42	-16	0	-1	4	1	0.01	0.00	0.01
1D	0	-116	39	-16	0	-1	-3	1	0.01	0.00	0.01
1E	0	108	-42	-8	0	1	4	1	0.01	0.00	0.01
1F	0	108	39	-8	0	1	-3	1	0.01	0.00	0.01
1G	0	108	-42	-16	0	-1	4	1	0.01	0.00	0.01
1H	0	108	39	-16	0	-1	-3	1	0.01	0.00	0.01
1I	0	-156	-28	-7	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1J	0	-156	25	-7	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	-156	-28	-17	0	-1	3	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	-156	25	-17	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.00
1M	0	147	-28	-7	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1N	0	147	25	-7	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	147	-28	-17	0	-1	3	1	0.00	0.01	0.01
1P	0	147	25	-17	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.00
2	0	3	-2	-17	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-116	-43	-8	0	4	-6	1	0.01	0.00	0.01
1B	24	-116	37	-8	0	4	6	1	0.01	0.00	0.01
1C	24	-116	-43	-16	0	1	-6	1	0.01	0.00	0.01
1D	24	-116	37	-16	0	1	6	1	0.01	0.00	0.01
1E	24	108	-43	-8	0	4	-6	1	0.01	0.00	0.01
1F	24	108	37	-8	0	4	6	1	0.01	0.00	0.01
1G	24	108	-43	-16	0	1	-6	1	0.01	0.00	0.01
1H	24	108	37	-16	0	1	6	1	0.01	0.00	0.01
1I	24	-156	-30	-7	0	4	-4	1	0.00	0.01	0.01
1J	24	-156	23	-7	0	4	4	1	0.00	0.01	0.01
1K	24	-156	-30	-17	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.01
1L	24	-156	23	-17	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01
1M	24	147	-30	-7	0	4	-4	1	0.00	0.01	0.01
1N	24	147	23	-7	0	4	4	1	0.00	0.01	0.01
1O	24	147	-30	-17	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.01
1P	24	147	23	-17	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01
2	24	3	-4	-17	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.01
1A	48	-116	-45	-8	0	8	-17	1	0.01	0.00	0.03
1B	48	-116	35	-8	0	8	14	1	0.01	0.00	0.03
1C	48	-116	-45	-16	0	3	-17	1	0.01	0.00	0.03
1D	48	-116	35	-16	0	3	14	1	0.01	0.00	0.03
1E	48	108	-45	-8	0	8	-17	1	0.01	0.00	0.03
1F	48	108	35	-8	0	8	14	1	0.01	0.00	0.03
1G	48	108	-45	-16	0	3	-17	1	0.01	0.00	0.03
1H	48	108	35	-16	0	3	14	1	0.01	0.00	0.03
1I	48	-156	-31	-7	0	9	-11	1	0.00	0.01	0.02
1J	48	-156	21	-7	0	9	9	1	0.00	0.01	0.02
1K	48	-156	-31	-17	0	3	-11	1	0.00	0.01	0.02
1L	48	-156	21	-17	0	3	9	1	0.00	0.01	0.02
1M	48	147	-31	-7	0	9	-11	1	0.00	0.01	0.02
1N	48	147	21	-7	0	9	9	1	0.00	0.01	0.02
1O	48	147	-31	-17	0	3	-11	1	0.00	0.01	0.02
1P	48	147	21	-17	0	3	9	1	0.00	0.01	0.02
2	48	3	-6	-17	0	8	-2	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-116	8	-17	1	0.9903	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1B	-116	8	14	1	0.9903	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1C	-116	3	-17	1	0.9903	0.9991	0.9991	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1D	-116	3	14	1	0.9903	0.9991	0.9992	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1I	-156	9	-11	1	0.9903	0.9995	0.9988	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1J	-156	9	9	1	0.9903	0.9995	0.9989	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1K	-156	3	-11	1	0.9903	0.9989	0.9988	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1L	-156	3	9	1	0.9903	0.9989	0.9989	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 16 NI 258 NF 256 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-29	-4	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-29	7	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-29	-4	-5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-29	7	-5	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	95	-4	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	95	7	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	95	-4	-5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	95	7	-5	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-84	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-84	5	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1K	0	-84	-2	-6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-84	5	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	151	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	151	5	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	151	-2	-6	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	151	5	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	0	50	2	-5	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-29	-5	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-29	5	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-29	-5	-5	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-29	5	-5	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	95	-5	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	95	5	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	95	-5	-5	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	95	5	-5	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-84	-4	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-84	3	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-84	-4	-6	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-84	3	-6	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	151	-4	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	151	3	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	151	-4	-6	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	151	3	-6	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	24	50	-0	-5	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-29	-7	-2	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-29	3	-2	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-29	-7	-5	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-29	3	-5	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	95	-7	-2	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	95	3	-2	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	95	-7	-5	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	95	3	-5	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-84	-5	-2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-84	2	-2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-84	-5	-6	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-84	2	-6	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	151	-5	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	151	2	-2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	151	-5	-6	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	151	2	-6	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	50	-2	-5	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-29	-0	-2	1	0.9904	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-29	-0	2	1	0.9904	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-29	2	-2	1	0.9904	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-29	2	2	1	0.9904	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1I	-84	1	-1	1	0.9904	0.9991	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-84	1	1	1	0.9904	0.9991	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-84	2	-1	1	0.9904	0.9989	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-84	2	1	1	0.9904	0.9989	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 17 NI 14 NF 248 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1481	13	2	0	1	-4	1	0.00	0.06	0.01	
1B	0	-1481	14	2	0	1	-5	1	0.00	0.06	0.01	
1C	0	-1481	13	-0	0	-1	-4	1	0.00	0.06	0.01	
1D	0	-1481	14	-0	0	-1	-5	1	0.00	0.06	0.01	
1E	0	763	13	2	0	1	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1F	0	763	14	2	0	1	-5	1	0.00	0.03	0.01	
1G	0	763	13	-0	0	-1	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1H	0	763	14	-0	0	-1	-5	1	0.00	0.03	0.01	
1I	0	-708	13	2	0	1	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1J	0	-708	14	2	0	1	-5	1	0.00	0.03	0.01	
1K	0	-708	13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1L	0	-708	14	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.03	0.01	
1M	0	-10	13	2	0	1	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-10	14	2	0	1	-5	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-10	13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-10	14	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-517	19	1	0	0	-6	1	0.00	0.02	0.01	
1A	24	-1481	11	2	0	1	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1B	24	-1481	12	2	0	1	-2	1	0.00	0.06	0.00	
1C	24	-1481	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1D	24	-1481	12	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.06	0.00	
1E	24	763	11	2	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	24	763	12	2	0	1	-2	1	0.00	0.03	0.00	

1G	24	763	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1H	24	763	12	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.00
1I	24	-708	12	2	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1J	24	-708	12	2	0	0	-2	1	0.00	0.03	0.00
1K	24	-708	12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1L	24	-708	12	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.00
1M	24	-10	12	2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	-10	12	2	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	-10	12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	-10	12	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-517	16	1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00
1A	48	-1481	10	2	0	0	2	1	0.00	0.06	0.00
1B	48	-1481	11	2	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00
1C	48	-1481	10	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.00
1D	48	-1481	11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00
1E	48	763	10	2	0	0	2	1	0.00	0.03	0.00
1F	48	763	11	2	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1G	48	763	10	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.00
1H	48	763	11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1I	48	-708	10	2	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1J	48	-708	10	2	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1K	48	-708	10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1L	48	-708	10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1M	48	-10	10	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	-10	10	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	-10	10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	-10	10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-517	14	1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1481	1	-4	1	0.9903	0.9985	0.9855	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 21
1B	-1481	1	-5	1	0.9903	0.9985	0.9929	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 21
1C	-1481	-1	-4	1	0.9903	1.0083	0.9855	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 21
1D	-1481	-1	-5	1	0.9903	1.0083	0.9929	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 21
1I	-708	1	-4	1	0.9903	0.9988	0.9946	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1J	-708	1	-5	1	0.9903	0.9988	0.9957	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1K	-708	-0	-4	1	0.9903	1.0062	0.9946	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1L	-708	-0	-5	1	0.9903	1.0062	0.9957	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1M	-10	1	-4	1	0.9903	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1N	-10	1	-5	1	0.9903	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1O	-10	-0	-4	1	0.9903	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1P	-10	-0	-5	1	0.9903	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
2	-517	0	-6	1	0.9903	0.9958	0.9964	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 18 NI 248 NF 250 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-935	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.00	
1B	0	-935	11	0	0	0	-4	1	0.00	0.04	0.01	
1C	0	-935	-3	-1	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.00	
1D	0	-935	11	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.04	0.01	
1E	0	603	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.00	
1F	0	603	11	0	0	0	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1G	0	603	-3	-1	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.00	
1H	0	603	11	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1I	0	-405	2	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	-405	6	1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	-405	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	-405	6	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	73	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	73	6	1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	73	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	73	6	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-242	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1A	24	-935	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1B	24	-935	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1C	24	-935	-5	-1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1D	24	-935	9	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1E	24	603	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	24	603	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1G	24	603	-5	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1H	24	603	9	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1I	24	-405	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	24	-405	4	1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	24	-405	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	24	-405	4	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	24	73	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	73	4	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	73	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1P	24	73	4	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-242	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1A	48	-935	-7	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1B	48	-935	7	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1C	48	-935	-7	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1D	48	-935	7	-1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00
1E	48	603	-7	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1F	48	603	7	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1G	48	603	-7	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1H	48	603	7	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1I	48	-405	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1J	48	-405	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1K	48	-405	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1L	48	-405	3	-1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1M	48	73	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	73	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	73	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	73	3	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-242	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-935	0	2	1	0.9904	1.0022	0.9967	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1B	-935	0	-4	1	0.9904	1.0022	0.9941	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1C	-935	-0	2	1	0.9904	1.0022	0.9967	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1D	-935	-0	-4	1	0.9904	1.0022	0.9941	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1I	-405	-0	0	1	0.9904	0.9948	1.0023	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1J	-405	-0	-2	1	0.9904	0.9948	0.9973	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1K	-405	-0	0	1	0.9904	0.9952	1.0023	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1L	-405	-0	-2	1	0.9904	0.9952	0.9973	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
2	-242	-0	-1	1	0.9904	1.0006	0.9979	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 19 NI 252 NF 253 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	137	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	137	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	137	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	137	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	242	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	242	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	242	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	242	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	173	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	173	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	173	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	173	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	206	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	206	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	206	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	206	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	272	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1A	24	137	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	24	137	8	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	24	137	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	24	137	8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	24	242	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	242	8	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	242	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	242	8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	173	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	173	5	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	173	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	173	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	206	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	206	5	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	206	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	206	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	272	5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1A	48	137	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	48	137	7	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1C	48	137	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	48	137	7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1E	48	242	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	242	7	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	242	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	242	7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	173	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	173	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	

1K	48	173	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	173	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	206	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	206	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	206	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	206	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	272	3	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 20 NI 250 NF 252 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-393	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-393	16	0	0	0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1C	0	-393	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	-393	16	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1E	0	431	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	0	431	16	0	0	0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1G	0	431	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	431	16	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1I	0	-109	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-109	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-109	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-109	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	147	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	147	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	147	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	147	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	24	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-393	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	24	-393	14	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	24	-393	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	24	-393	14	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1E	24	431	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	24	431	14	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	24	431	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	24	431	14	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	24	-109	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-109	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-109	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-109	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	147	2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	147	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	147	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	147	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	24	7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-393	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	48	-393	13	0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1C	48	-393	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	48	-393	13	-0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1E	48	431	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	48	431	13	0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1G	48	431	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	48	431	13	-0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1I	48	-109	1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-109	6	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-109	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-109	6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	147	1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	147	6	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	147	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	147	6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	24	5	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-393	0	1	1	0.9904	0.9991	0.9968	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1B	-393	0	-4	1	0.9904	0.9991	0.9949	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1C	-393	-0	1	1	0.9904	1.0020	0.9968	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1D	-393	-0	-4	1	0.9904	1.0020	0.9949	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1I	-109	0	1	1	0.9904	0.9999	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

1J	-109	0	-2	1	0.9904	0.9999	0.9986	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-109	-0	1	1	0.9904	1.0006	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-109	-0	-2	1	0.9904	1.0006	0.9986	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 21 NI 253 NF 246 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	155	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	155	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	155	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	155	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	235	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	235	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	235	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	235	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	182	1	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	182	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	182	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	182	5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	208	1	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	208	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	208	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	208	5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	280	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	24	155	-4	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	24	155	7	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	24	155	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	24	155	7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	24	235	-4	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	235	7	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	235	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	235	7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	182	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	182	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	182	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	182	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	208	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	208	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	208	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	208	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	280	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1A	48	155	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	48	155	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1C	48	155	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	48	155	5	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1E	48	235	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	235	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	235	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	235	5	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	182	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	182	1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	182	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	48	182	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	48	208	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	208	1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	208	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	208	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	280	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 22 NI 246 NF 244 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	34	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	34	15	1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	34	-4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	34	15	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	678	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	0	678	15	1	0	0	-2	1	0.00	0.03	0.00	
1G	0	678	-4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	

1H	0	678	15	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.00
1I	0	255	2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	255	8	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	255	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	255	8	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1M	0	457	2	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	0	457	8	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1O	0	457	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	0	457	8	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
2	0	515	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1A	24	34	-6	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	34	13	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	34	-6	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	34	13	-1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	678	-6	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1F	24	678	13	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1G	24	678	-6	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1H	24	678	13	-1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1I	24	255	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	24	255	7	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1K	24	255	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	24	255	7	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	24	457	1	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	24	457	7	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1O	24	457	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	24	457	7	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
2	24	515	5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1A	48	34	-7	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	34	11	1	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01
1C	48	34	-7	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	34	11	-1	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01
1E	48	678	-7	1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1F	48	678	11	1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01
1G	48	678	-7	-1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1H	48	678	11	-1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01
1I	48	255	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	255	5	1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	255	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	255	5	-1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	457	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	48	457	5	1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00
1O	48	457	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	48	457	5	-1	0	0	2	1	0.00	0.02	0.00
2	48	515	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 23 NI 242 NF 13 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-404	-6	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-404	8	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	0	-404	-6	-2	0	-1	1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	-404	8	-2	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00	
1E	0	1672	-6	1	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1F	0	1672	8	1	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1G	0	1672	-6	-2	0	-1	1	1	0.00	0.07	0.00	
1H	0	1672	8	-2	0	-1	0	1	0.00	0.07	0.00	
1I	0	310	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	310	3	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	310	-1	-2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	310	3	-2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	958	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1N	0	958	3	1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1O	0	958	-1	-2	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.00	
1P	0	958	3	-2	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.00	
2	0	928	2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1A	25	-404	-8	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	25	-404	6	1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00	
1C	25	-404	-8	-2	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	25	-404	6	-2	0	0	2	1	0.00	0.02	0.00	
1E	25	1672	-8	1	0	-0	-1	1	0.00	0.07	0.00	
1F	25	1672	6	1	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.00	
1G	25	1672	-8	-2	0	0	-1	1	0.00	0.07	0.00	
1H	25	1672	6	-2	0	0	2	1	0.00	0.07	0.00	
1I	25	310	-3	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	25	310	2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	25	310	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	

1L	25	310	2	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	25	958	-3	1	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1N	25	958	2	1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1O	25	958	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1P	25	958	2	-2	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
2	25	928	-1	-1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1A	50	-404	-9	1	0	-1	-3	1	0.00	0.02	0.01
1B	50	-404	5	1	0	-1	4	1	0.00	0.02	0.01
1C	50	-404	-9	-2	0	1	-3	1	0.00	0.02	0.01
1D	50	-404	5	-2	0	1	4	1	0.00	0.02	0.01
1E	50	1672	-9	1	0	-1	-3	1	0.00	0.07	0.01
1F	50	1672	5	1	0	-1	4	1	0.00	0.07	0.01
1G	50	1672	-9	-2	0	1	-3	1	0.00	0.07	0.01
1H	50	1672	5	-2	0	1	4	1	0.00	0.07	0.01
1I	50	310	-5	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1J	50	310	-0	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1K	50	310	-5	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1L	50	310	-0	-2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	50	958	-5	1	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1N	50	958	-0	1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00
1O	50	958	-5	-2	0	1	-1	1	0.00	0.04	0.00
1P	50	958	-0	-2	0	1	1	1	0.00	0.04	0.00
2	50	928	-3	-1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-404	-1	-3	1	0.9879	0.9942	0.9974	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 22
1B	-404	-1	4	1	0.9879	0.9942	0.9994	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1C	-404	1	-3	1	0.9879	0.9945	0.9974	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1D	-404	1	4	1	0.9879	0.9945	0.9994	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 24 NI 244 NF 242 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-180	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-180	11	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-180	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-180	11	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	1181	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1F	0	1181	11	1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1G	0	1181	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1H	0	1181	11	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1I	0	287	2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	287	6	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	287	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	287	6	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	713	2	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	0	713	6	1	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	0	713	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	0	713	6	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
2	0	728	6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1A	24	-180	-4	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	24	-180	9	1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1C	24	-180	-4	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	24	-180	9	-1	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.00	
1E	24	1181	-4	1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	24	1181	9	1	0	0	2	1	0.00	0.05	0.00	
1G	24	1181	-4	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	24	1181	9	-1	0	-1	2	1	0.00	0.05	0.00	
1I	24	287	1	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	287	5	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	287	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	287	5	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	713	1	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1N	24	713	5	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	24	713	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1P	24	713	5	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
2	24	728	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1A	48	-180	-5	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	48	-180	7	1	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1C	48	-180	-5	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	48	-180	7	-1	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1E	48	1181	-5	1	0	1	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1F	48	1181	7	1	0	1	4	1	0.00	0.05	0.01	
1G	48	1181	-5	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1H	48	1181	7	-1	0	-1	4	1	0.00	0.05	0.01	
1I	48	287	-1	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	287	3	1	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	287	-1	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	

1L	48	287	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	713	-1	1	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00
1N	48	713	3	1	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.00
1O	48	713	-1	-1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1P	48	713	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.03	0.00
2	48	728	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-180	1	-1	1	0.9904	1.0003	0.9985	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-180	1	4	1	0.9904	1.0003	0.9991	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1C	-180	-1	-1	1	0.9904	1.0007	0.9985	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-180	-1	4	1	0.9904	1.0007	0.9991	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 25 NI 15 NF 234 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-409	5	3	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-409	11	3	0	1	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1C	0	-409	5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	-409	11	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1E	0	1673	5	3	0	1	-0	1	0.00	0.07	0.00	
1F	0	1673	11	3	0	1	-4	1	0.00	0.07	0.01	
1G	0	1673	5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.07	0.00	
1H	0	1673	11	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.07	0.01	
1I	0	308	7	2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	308	9	2	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	308	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	308	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	956	7	2	0	1	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1N	0	956	9	2	0	1	-2	1	0.00	0.04	0.00	
1O	0	956	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1P	0	956	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.00	
2	0	925	12	1	0	0	-3	1	0.00	0.04	0.01	
1A	24	-409	4	3	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	24	-409	9	3	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	24	-409	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	24	-409	9	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	24	1673	4	3	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1F	24	1673	9	3	0	0	-1	1	0.00	0.07	0.00	
1G	24	1673	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1H	24	1673	9	-1	0	0	-1	1	0.00	0.07	0.00	
1I	24	308	5	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	308	7	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	308	5	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	308	7	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	956	5	2	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1N	24	956	7	2	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1O	24	956	5	-0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1P	24	956	7	-0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
2	24	925	9	1	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1A	48	-409	2	3	0	-1	1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	48	-409	7	3	0	-1	1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	48	-409	2	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	48	-409	7	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	48	1673	2	3	0	-1	1	1	0.00	0.07	0.00	
1F	48	1673	7	3	0	-1	1	1	0.00	0.07	0.00	
1G	48	1673	2	-1	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1H	48	1673	7	-1	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1I	48	308	4	2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	308	6	2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	308	4	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	48	308	6	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	48	956	4	2	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.00	
1N	48	956	6	2	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.00	
1O	48	956	4	-0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1P	48	956	6	-0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
2	48	925	7	1	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-409	1	1	1	0.9903	0.9945	0.9979	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1B	-409	1	-4	1	0.9903	0.9945	0.9973	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 21

1C	-409	0	1	1	0.9903	0.9931	0.9979	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'=	21
1D	-409	0	-4	1	0.9903	0.9931	0.9973	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=	21

ASTA NUM. 26 NI 234 NF 236 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-184	-9	1	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-184	5	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-184	-9	-1	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-184	5	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	1186	-9	1	0	1	4	1	0.00	0.05	0.01	
1F	0	1186	5	1	0	1	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1G	0	1186	-9	-1	0	-1	4	1	0.00	0.05	0.01	
1H	0	1186	5	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1I	0	287	-4	1	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	287	0	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	287	-4	-1	0	-1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	287	0	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	714	-4	1	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1N	0	714	0	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	0	714	-4	-1	0	-1	3	1	0.00	0.03	0.01	
1P	0	714	0	-1	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00	
2	0	729	-3	0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1A	24	-184	-11	1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1B	24	-184	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	24	-184	-11	-1	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.00	
1D	24	-184	3	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	24	1186	-11	1	0	0	2	1	0.00	0.05	0.00	
1F	24	1186	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1G	24	1186	-11	-1	0	-1	2	1	0.00	0.05	0.00	
1H	24	1186	3	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1I	24	287	-6	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	287	-1	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	287	-6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	287	-1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	714	-6	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1N	24	714	-1	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	24	714	-6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1P	24	714	-1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
2	24	729	-5	0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.00	
1A	48	-184	-12	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	48	-184	2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	48	-184	-12	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	48	-184	2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	48	1186	-12	1	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1F	48	1186	2	1	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1G	48	1186	-12	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1H	48	1186	2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1I	48	287	-7	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	287	-3	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	287	-7	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	48	287	-3	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	48	714	-7	1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	48	714	-3	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	48	714	-7	-1	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	48	714	-3	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
2	48	729	-8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-184	1	4	1	0.9904	1.0002	0.9990	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1B	-184	1	-1	1	0.9904	1.0002	0.9985	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-184	-1	4	1	0.9904	1.0008	0.9990	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1D	-184	-1	-1	1	0.9904	1.0008	0.9985	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 27 NI 238 NF 239 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	163	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	163	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	163	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	163	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	

1E	0	233	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00
1F	0	233	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1G	0	233	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00
1H	0	233	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1I	0	186	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	186	2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	186	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	186	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	0	209	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	209	2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	209	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	209	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	0	283	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1A	24	163	-7	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1B	24	163	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1C	24	163	-7	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1D	24	163	4	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1E	24	233	-7	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	233	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	233	-7	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	233	4	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	186	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	24	186	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1K	24	186	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	24	186	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	24	209	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	209	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	209	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	209	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	24	283	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1A	48	163	-8	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1B	48	163	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1C	48	163	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1D	48	163	2	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1E	48	233	-8	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	233	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	233	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	233	2	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	186	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	186	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	186	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	186	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	209	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	209	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	209	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	209	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	283	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 28 NI 236 NF 238 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	31	-11	1	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	31	7	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	31	-11	-1	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	31	7	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	684	-11	1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1F	0	684	7	1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1G	0	684	-11	-1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1H	0	684	7	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1I	0	256	-5	1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	256	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	256	-5	-1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	256	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	460	-5	1	0	0	2	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	460	1	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	460	-5	-1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	460	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	517	-3	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00	
1A	24	31	-13	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	31	6	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	31	-13	-1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	31	6	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	684	-13	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	24	684	6	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	24	684	-13	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1H	24	684	6	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	

1I	24	256	-6	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	24	256	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	24	256	-6	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	24	256	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	24	460	-6	1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1N	24	460	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1O	24	460	-6	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1P	24	460	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
2	24	517	-5	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1A	48	31	-14	1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	31	4	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	31	-14	-1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	31	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	684	-14	1	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.00
1F	48	684	4	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1G	48	684	-14	-1	0	0	-2	1	0.00	0.03	0.00
1H	48	684	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1I	48	256	-8	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	256	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	256	-8	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	256	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	460	-8	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1N	48	460	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1O	48	460	-8	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1P	48	460	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
2	48	517	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 29 NI 239 NF 232 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	145	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	145	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	145	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	145	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	240	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	240	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	240	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	240	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	177	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	177	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	177	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	177	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	207	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	207	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	207	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	207	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	275	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1A	24	145	-8	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	24	145	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	24	145	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	24	145	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	24	240	-8	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	240	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	240	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	240	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	177	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	177	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	177	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	177	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	207	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	207	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	207	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	207	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	275	-5	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1A	48	145	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1B	48	145	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	48	145	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1D	48	145	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	48	240	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	240	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	240	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	240	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	177	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	177	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	177	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	48	177	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	

1M	48	207	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	207	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	207	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	207	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	275	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 30 NI 232 NF 230 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-383	-12	1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1B	0	-383	6	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	0	-383	-12	-0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1D	0	-383	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	0	429	-12	1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1F	0	429	6	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	429	-12	-0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1H	0	429	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	-104	-6	1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-104	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-104	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-104	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	149	-6	1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	149	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	149	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	149	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	29	-5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-383	-14	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	24	-383	4	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	24	-383	-14	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	24	-383	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	24	429	-14	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1F	24	429	4	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1G	24	429	-14	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1H	24	429	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1I	24	-104	-8	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-104	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-104	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-104	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	149	-8	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	149	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	149	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	149	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	29	-7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-383	-16	1	0	0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1B	48	-383	2	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	48	-383	-16	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1D	48	-383	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	48	429	-16	1	0	0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1F	48	429	2	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1G	48	429	-16	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1H	48	429	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1I	48	-104	-10	1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-104	-4	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-104	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-104	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	149	-10	1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	149	-4	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	149	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	149	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	29	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-383	0	-4	1	0.9904	1.0023	0.9950	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1B	-383	0	1	1	0.9904	1.0023	0.9968	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1C	-383	-0	-4	1	0.9904	1.0000	0.9950	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1D	-383	-0	1	1	0.9904	1.0000	0.9968	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1I	-104	0	-2	1	0.9904	0.9998	0.9986	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-104	0	1	1	0.9904	0.9998	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-104	-0	-2	1	0.9904	1.0007	0.9986	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

1L	-104	-0	1	1	0.9904	1.0007	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=	21	

ASTA NUM. 31 NI 228 NF 14 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1467	-8	5	0	1	2	1	0.00	0.06	0.00	
1B	0	-1467	-7	5	0	1	0	1	0.00	0.06	0.00	
1C	0	-1467	-8	-11	0	-2	2	1	0.00	0.06	0.00	
1D	0	-1467	-7	-11	0	-2	0	1	0.00	0.06	0.00	
1E	0	763	-8	5	0	1	2	1	0.00	0.03	0.00	
1F	0	763	-7	5	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	0	763	-8	-11	0	-2	2	1	0.00	0.03	0.00	
1H	0	763	-7	-11	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	0	-699	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1J	0	-699	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	-699	-8	-6	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	-699	-7	-6	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	-5	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	-5	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	-5	-8	-6	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	-5	-7	-6	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-508	-12	-4	0	-1	1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	24	-1467	-10	5	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1B	24	-1467	-9	5	0	-0	-2	1	0.00	0.06	0.00	
1C	24	-1467	-10	-11	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1D	24	-1467	-9	-11	0	0	-2	1	0.00	0.06	0.00	
1E	24	763	-10	5	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	24	763	-9	5	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.00	
1G	24	763	-10	-11	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	24	763	-9	-11	0	0	-2	1	0.00	0.03	0.00	
1I	24	-699	-10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1J	24	-699	-9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1K	24	-699	-10	-6	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	24	-699	-9	-6	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1M	24	-5	-10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	-5	-9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	-5	-10	-6	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	-5	-9	-6	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-508	-14	-4	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1A	48	-1467	-12	5	0	-1	-3	1	0.00	0.06	0.01	
1B	48	-1467	-11	5	0	-1	-4	1	0.00	0.06	0.01	
1C	48	-1467	-12	-11	0	3	-3	1	0.00	0.06	0.01	
1D	48	-1467	-11	-11	0	3	-4	1	0.00	0.06	0.01	
1E	48	763	-12	5	0	-1	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1F	48	763	-11	5	0	-1	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1G	48	763	-12	-11	0	3	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1H	48	763	-11	-11	0	3	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1I	48	-699	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1J	48	-699	-11	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1K	48	-699	-11	-6	0	2	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1L	48	-699	-11	-6	0	2	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1M	48	-5	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1N	48	-5	-11	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1O	48	-5	-11	-6	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1P	48	-5	-11	-6	0	2	-4	1	0.00	0.00	0.01	
2	48	-508	-16	-4	0	1	-5	1	0.00	0.02	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota		
	daN	daN*m													
1A	-1467	-1	-3	1	0.9903	0.9810	0.9846	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	21	
1B	-1467	-1	-4	1	0.9903	0.9810	0.9938	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	21	
1C	-1467	3	-3	1	0.9903	0.9797	0.9846	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'=	21	
1D	-1467	3	-4	1	0.9903	0.9797	0.9938	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'=	21	
1I	-699	-0	-3	1	0.9903	0.9976	0.9945	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	21	
1J	-699	-0	-4	1	0.9903	0.9976	0.9960	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	21	
1K	-699	2	-3	1	0.9903	0.9906	0.9945	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	21	
1L	-699	2	-4	1	0.9903	0.9906	0.9960	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=	21	
1M	-5	-0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=	21	
1N	-5	-0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=	21	
1O	-5	2	-3	1	0.9903	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=	21	
1P	-5	2	-4	1	0.9903	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=	21	
2	-508	1	-5	1	0.9903	0.9925	0.9965	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=	21	

ASTA NUM. 32 NI 230 NF 228 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	--										
	cm		daN			daN*m					
1A	0	-924	-8	2	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1B	0	-924	6	2	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1C	0	-924	-8	-1	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.00
1D	0	-924	6	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.00
1E	0	602	-8	2	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1F	0	602	6	2	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1G	0	602	-8	-1	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00
1H	0	602	6	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.00
1I	0	-399	-3	2	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1J	0	-399	2	2	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1K	0	-399	-3	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1L	0	-399	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1M	0	76	-3	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	76	2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	76	-3	-1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	76	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-236	-1	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1A	24	-924	-9	2	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1B	24	-924	5	2	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1C	24	-924	-9	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.04	0.00
1D	24	-924	5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.00
1E	24	602	-9	2	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1F	24	602	5	2	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1G	24	602	-9	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.00
1H	24	602	5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00
1I	24	-399	-5	2	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1J	24	-399	-0	2	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1K	24	-399	-5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1L	24	-399	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1M	24	76	-5	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	76	-0	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	76	-5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	76	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-236	-3	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1A	48	-924	-11	2	0	1	-4	1	0.00	0.04	0.01
1B	48	-924	3	2	0	1	2	1	0.00	0.04	0.00
1C	48	-924	-11	-1	0	-2	-4	1	0.00	0.04	0.01
1D	48	-924	3	-1	0	-2	2	1	0.00	0.04	0.00
1E	48	602	-11	2	0	1	-4	1	0.00	0.03	0.01
1F	48	602	3	2	0	1	2	1	0.00	0.03	0.00
1G	48	602	-11	-1	0	-2	-4	1	0.00	0.03	0.01
1H	48	602	3	-1	0	-2	2	1	0.00	0.03	0.00
1I	48	-399	-6	2	0	-1	-2	1	0.00	0.02	0.00
1J	48	-399	-2	2	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00
1K	48	-399	-6	-1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00
1L	48	-399	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1M	48	76	-6	2	0	-1	-2	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	76	-2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	76	-6	-1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	76	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-236	-6	1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-924	1	-4	1	0.9904	1.0010	0.9940	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1B	-924	1	2	1	0.9904	1.0010	0.9969	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1C	-924	-2	-4	1	0.9904	1.0007	0.9940	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1D	-924	-2	2	1	0.9904	1.0007	0.9969	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1I	-399	-1	-2	1	0.9904	0.9975	0.9973	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1J	-399	-1	0	1	0.9904	0.9975	1.0023	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1K	-399	-0	-2	1	0.9904	0.9976	0.9973	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1L	-399	-0	0	1	0.9904	0.9976	1.0023	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
2	-236	-1	-1	1	0.9904	1.0001	0.9980	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 33 NI 17 NF 220 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-109	-35	-9	0	-3	14	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-109	45	-9	0	-3	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	-109	-35	-17	0	-8	14	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-109	45	-17	0	-8	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	112	-35	-9	0	-3	14	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	112	45	-9	0	-3	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	112	-35	-17	0	-8	14	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	112	45	-17	0	-8	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	-152	-21	-8	0	-3	9	1	0.00	0.01	0.02	

1J	0	-152	31	-8	0	-3	-11	1	0.00	0.01	0.02
1K	0	-152	-21	-18	0	-9	9	1	0.00	0.01	0.02
1L	0	-152	31	-18	0	-9	-11	1	0.00	0.01	0.02
1M	0	154	-21	-8	0	-3	9	1	0.00	0.01	0.02
1N	0	154	31	-8	0	-3	-11	1	0.00	0.01	0.02
1O	0	154	-21	-18	0	-9	9	1	0.00	0.01	0.02
1P	0	154	31	-18	0	-9	-11	1	0.00	0.01	0.02
2	0	11	7	-19	0	-9	-2	1	0.00	0.00	0.02
1A	24	-109	-36	-9	0	-1	6	1	0.01	0.00	0.01
1B	24	-109	43	-9	0	-1	-6	1	0.01	0.00	0.01
1C	24	-109	-36	-17	0	-4	6	1	0.01	0.00	0.01
1D	24	-109	43	-17	0	-4	-6	1	0.01	0.00	0.01
1E	24	112	-36	-9	0	-1	6	1	0.01	0.00	0.01
1F	24	112	43	-9	0	-1	-6	1	0.01	0.00	0.01
1G	24	112	-36	-17	0	-4	6	1	0.01	0.00	0.01
1H	24	112	43	-17	0	-4	-6	1	0.01	0.00	0.01
1I	24	-152	-23	-8	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01
1J	24	-152	29	-8	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.01
1K	24	-152	-23	-18	0	-4	4	1	0.00	0.01	0.01
1L	24	-152	29	-18	0	-4	-4	1	0.00	0.01	0.01
1M	24	154	-23	-8	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01
1N	24	154	29	-8	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.01
1O	24	154	-23	-18	0	-4	4	1	0.00	0.01	0.01
1P	24	154	29	-18	0	-4	-4	1	0.00	0.01	0.01
2	24	11	4	-19	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.01
1A	48	-109	-38	-9	0	1	-3	1	0.01	0.00	0.01
1B	48	-109	41	-9	0	1	4	1	0.01	0.00	0.01
1C	48	-109	-38	-17	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01
1D	48	-109	41	-17	0	-0	4	1	0.01	0.00	0.01
1E	48	112	-38	-9	0	1	-3	1	0.01	0.00	0.01
1F	48	112	41	-9	0	1	4	1	0.01	0.00	0.01
1G	48	112	-38	-17	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01
1H	48	112	41	-17	0	-0	4	1	0.01	0.00	0.01
1I	48	-152	-24	-8	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-152	28	-8	0	1	3	1	0.00	0.01	0.01
1K	48	-152	-24	-18	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-152	28	-18	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1M	48	154	-24	-8	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	154	28	-8	0	1	3	1	0.00	0.01	0.01
1O	48	154	-24	-18	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	154	28	-18	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
2	48	11	2	-19	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-109	-3	14	1	0.9903	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1B	-109	-3	-17	1	0.9903	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1C	-109	-8	14	1	0.9903	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1D	-109	-8	-17	1	0.9903	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1I	-152	-3	9	1	0.9903	0.9988	0.9989	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1J	-152	-3	-11	1	0.9903	0.9988	0.9989	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1K	-152	-9	9	1	0.9903	0.9994	0.9989	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1L	-152	-9	-11	1	0.9903	0.9994	0.9989	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 34 NI 220 NF 222 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-24	-3	-2	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-24	7	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-24	-3	-5	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-24	7	-5	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	100	-3	-2	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	100	7	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	100	-3	-5	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	100	7	-5	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-81	-2	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-81	5	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-81	-2	-5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-81	5	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	157	-2	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	157	5	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	157	-2	-5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	157	5	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	57	2	-5	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-24	-5	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-24	5	-2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-24	-5	-5	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-24	5	-5	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	100	-5	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	

1F	24	100	5	-2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	100	-5	-5	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	100	5	-5	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-81	-3	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-81	4	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-81	-3	-5	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-81	4	-5	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	157	-3	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	157	4	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	157	-3	-5	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	157	4	-5	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	57	0	-5	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-24	-7	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-24	4	-2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-24	-7	-5	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-24	4	-5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	100	-7	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	100	4	-2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	100	-7	-5	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	100	4	-5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-81	-5	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-81	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-81	-5	-5	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-81	2	-5	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	157	-5	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	157	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	157	-5	-5	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	157	2	-5	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	57	-2	-5	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-24	1	2	1	0.9904	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-24	1	-2	1	0.9904	0.9998	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-24	-2	2	1	0.9904	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-24	-2	-2	1	0.9904	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1I	-81	0	1	1	0.9904	0.9988	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-81	0	-1	1	0.9904	0.9988	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-81	-1	1	1	0.9904	0.9987	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-81	-1	-1	1	0.9904	0.9987	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 35 NI 224 NF 225 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	22	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	22	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	22	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	22	3	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	132	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	132	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	132	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	132	3	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-6	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-6	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-6	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-6	3	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	160	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	160	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	160	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	160	3	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	105	3	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	22	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	22	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	22	-0	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	22	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	132	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	132	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	132	-0	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	132	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-6	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-6	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-6	0	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-6	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	160	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	160	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	160	0	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	160	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	105	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	22	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1B	48	22	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	22	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	22	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	132	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	132	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	132	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	132	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-6	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-6	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-6	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-6	-1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	160	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	160	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	160	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	160	-1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	105	-2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-6	0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-6	0	-0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-6	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-6	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 36 NI 222 NF 224 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	33	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	33	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	33	0	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	33	4	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	97	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	97	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	97	0	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	97	4	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-28	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-28	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-28	1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-28	4	-3	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	158	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	158	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	158	1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	158	4	-3	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	90	3	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	33	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	33	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	33	-1	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	33	2	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	97	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	97	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	97	-1	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	97	2	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-28	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-28	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-28	-1	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-28	2	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	158	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	158	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	158	-1	-3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	158	2	-3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	90	1	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	33	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	33	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	33	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	33	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	97	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	97	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	97	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	97	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-28	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-28	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-28	-2	-3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-28	0	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	158	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	158	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	158	-2	-3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	158	0	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	90	-1	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-28	-0	0	1	0.9904	0.9996	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-28	-0	-1	1	0.9904	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-28	1	0	1	0.9904	0.9997	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-28	1	-1	1	0.9904	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 37 NI 225 NF 218 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	21	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	21	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	21	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	21	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	133	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	133	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	133	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	133	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-6	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-6	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-6	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-6	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	160	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	160	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	160	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	160	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	105	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	21	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	21	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	21	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	21	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	133	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	133	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	133	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	133	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-6	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-6	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-6	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-6	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	160	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	160	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	160	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	160	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	105	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	21	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	21	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	21	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	21	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	133	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	133	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	133	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	133	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-6	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-6	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-6	-3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-6	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	160	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	160	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	160	-3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	160	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	105	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-6	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-6	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-6	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-6	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 38 NI 218 NF 216 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-7	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-7	4	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-7	-1	-2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-7	4	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	162	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	162	4	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	162	-1	-2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	162	4	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-3	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-3	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-3	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-3	3	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	158	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	158	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	158	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	158	3	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	104	2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-7	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-7	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-7	-2	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-7	2	-2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	162	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	162	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	162	-2	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	162	2	-2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-3	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-3	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-3	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-3	1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	158	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	158	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	158	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	158	1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	104	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-7	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-7	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-7	-4	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-7	0	-2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	162	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	162	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	162	-4	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	162	0	-2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-3	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-3	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-3	-4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-3	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	158	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	158	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	158	-4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	158	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	104	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-7	-1	-1	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1B	-7	-1	1	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1C	-7	-1	-1	1	0.9904	1.0001	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1D	-7	-1	1	1	0.9904	1.0001	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1I	-3	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-3	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-3	-1	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-3	-1	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 39 NI 214 NF 16 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-122	-52	-5	0	-0	5	1	0.01	0.01	0.01	
1B	0	-122	54	-5	0	-0	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1C	0	-122	-52	-8	0	-2	5	1	0.01	0.01	0.01	
1D	0	-122	54	-8	0	-2	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1E	0	200	-52	-5	0	-0	5	1	0.01	0.01	0.01	
1F	0	200	54	-5	0	-0	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1G	0	200	-52	-8	0	-2	5	1	0.01	0.01	0.01	
1H	0	200	54	-8	0	-2	-5	1	0.01	0.01	0.01	

1I	0	-68	-33	-5	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.01
1J	0	-68	36	-5	0	-1	-3	1	0.01	0.00	0.01
1K	0	-68	-33	-7	0	-2	4	1	0.00	0.00	0.01
1L	0	-68	36	-7	0	-2	-3	1	0.01	0.00	0.01
1M	0	146	-33	-5	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01
1N	0	146	36	-5	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01
1O	0	146	-33	-7	0	-2	4	1	0.00	0.01	0.01
1P	0	146	36	-7	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01
2	0	52	2	-9	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	25	-122	-53	-5	0	1	-8	1	0.01	0.01	0.02
1B	25	-122	53	-5	0	1	8	1	0.01	0.01	0.02
1C	25	-122	-53	-8	0	-1	-8	1	0.01	0.01	0.02
1D	25	-122	53	-8	0	-1	8	1	0.01	0.01	0.02
1E	25	200	-53	-5	0	1	-8	1	0.01	0.01	0.02
1F	25	200	53	-5	0	1	8	1	0.01	0.01	0.02
1G	25	200	-53	-8	0	-1	-8	1	0.01	0.01	0.02
1H	25	200	53	-8	0	-1	8	1	0.01	0.01	0.02
1I	25	-68	-35	-5	0	1	-5	1	0.01	0.00	0.01
1J	25	-68	34	-5	0	1	5	1	0.00	0.00	0.01
1K	25	-68	-35	-7	0	-0	-5	1	0.01	0.00	0.01
1L	25	-68	34	-7	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01
1M	25	146	-35	-5	0	1	-5	1	0.01	0.01	0.01
1N	25	146	34	-5	0	1	5	1	0.00	0.01	0.01
1O	25	146	-35	-7	0	-0	-5	1	0.01	0.01	0.01
1P	25	146	34	-7	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01
2	25	52	-0	-9	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	50	-122	-55	-5	0	3	-21	1	0.01	0.01	0.04
1B	50	-122	51	-5	0	3	21	1	0.01	0.01	0.04
1C	50	-122	-55	-8	0	1	-21	1	0.01	0.01	0.04
1D	50	-122	51	-8	0	1	21	1	0.01	0.01	0.04
1E	50	200	-55	-5	0	3	-21	1	0.01	0.01	0.04
1F	50	200	51	-5	0	3	21	1	0.01	0.01	0.04
1G	50	200	-55	-8	0	1	-21	1	0.01	0.01	0.04
1H	50	200	51	-8	0	1	21	1	0.01	0.01	0.04
1I	50	-68	-37	-5	0	3	-14	1	0.01	0.00	0.03
1J	50	-68	33	-5	0	3	14	1	0.00	0.00	0.03
1K	50	-68	-37	-7	0	1	-14	1	0.01	0.00	0.03
1L	50	-68	33	-7	0	1	14	1	0.00	0.00	0.03
1M	50	146	-37	-5	0	3	-14	1	0.01	0.01	0.03
1N	50	146	33	-5	0	3	14	1	0.00	0.01	0.03
1O	50	146	-37	-7	0	1	-14	1	0.01	0.01	0.03
1P	50	146	33	-7	0	1	14	1	0.00	0.01	0.03
2	50	52	-2	-9	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-122	3	-21	1	0.9879	0.9994	0.9991	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1B	-122	3	21	1	0.9879	0.9994	0.9991	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1C	-122	-2	-21	1	0.9879	0.9991	0.9991	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1D	-122	-2	21	1	0.9879	0.9991	0.9991	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1I	-68	3	-14	1	0.9879	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1J	-68	3	14	1	0.9879	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1K	-68	-2	-14	1	0.9879	0.9992	0.9995	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1L	-68	-2	14	1	0.9879	0.9992	0.9995	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 40 NI 216 NF 214 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-48	-7	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-48	9	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-48	-7	-2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-48	9	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	175	-7	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	175	9	1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	175	-7	-2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	175	9	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-19	-4	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-19	7	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-19	-4	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-19	7	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	146	-4	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	146	7	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	146	-4	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	146	7	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	85	2	-0	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-48	-9	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-48	8	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-48	-9	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-48	8	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00	

1E	24	175	-9	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	175	8	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	175	-9	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	175	8	-2	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-19	-6	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-19	5	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-19	-6	-1	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-19	5	-1	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	146	-6	1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	146	5	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	146	-6	-1	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	146	5	-1	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00
2	24	85	-1	-0	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-48	-10	1	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1B	48	-48	6	1	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01
1C	48	-48	-10	-2	0	-2	-3	1	0.00	0.00	0.01
1D	48	-48	6	-2	0	-2	3	1	0.00	0.00	0.01
1E	48	175	-10	1	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1F	48	175	6	1	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1G	48	175	-10	-2	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.01
1H	48	175	6	-2	0	-2	3	1	0.00	0.01	0.01
1I	48	-19	-7	1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-19	3	1	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-19	-7	-1	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-19	3	-1	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	146	-7	1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	146	3	1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	146	-7	-1	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	146	3	-1	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.00
2	48	85	-3	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-48	-1	-3	1	0.9904	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-48	-1	3	1	0.9904	0.9997	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-48	-2	-3	1	0.9904	1.0003	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-48	-2	3	1	0.9904	1.0003	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1I	-19	-1	-2	1	0.9904	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-19	-1	2	1	0.9904	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-19	-2	-2	1	0.9904	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-19	-2	2	1	0.9904	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 41 NI 209 NF 211 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-24	-4	5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-24	7	5	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-24	-4	2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-24	7	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	99	-4	5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	99	7	5	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	99	-4	2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	99	7	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-81	-2	5	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-81	5	5	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-81	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-81	5	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	156	-2	5	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	156	5	5	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	156	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	156	5	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	56	2	5	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-24	-5	5	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-24	5	5	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-24	-5	2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-24	5	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	99	-5	5	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	99	5	5	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	99	-5	2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	99	5	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-81	-4	5	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-81	3	5	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-81	-4	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-81	3	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	156	-4	5	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	156	3	5	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	156	-4	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	156	3	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	56	-0	5	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	48	-24	-7	5	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-24	3	5	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-24	-7	2	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-24	3	2	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	99	-7	5	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	99	3	5	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	99	-7	2	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	99	3	2	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-81	-5	5	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-81	2	5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-81	-5	2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-81	2	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	156	-5	5	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	156	2	5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	156	-5	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	156	2	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	56	-2	5	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-24	-2	-2	1	0.9904	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-24	-2	2	1	0.9904	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-24	1	-2	1	0.9904	0.9998	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-24	1	2	1	0.9904	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1I	-81	-1	-1	1	0.9904	0.9987	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-81	-1	1	1	0.9904	0.9987	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-81	0	-1	1	0.9904	0.9988	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-81	0	1	1	0.9904	0.9988	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 42 NI 211 NF 17 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-109	-41	17	0	1	4	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-109	38	17	0	1	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-109	-41	9	0	-0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-109	38	9	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	111	-41	17	0	1	4	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	111	38	17	0	1	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	111	-41	9	0	-0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	111	38	9	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-151	-28	18	0	1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-151	24	18	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-151	-28	8	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-151	24	8	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	153	-28	18	0	1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	153	24	18	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	153	-28	8	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	153	24	8	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	11	-2	19	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-109	-43	17	0	-1	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1B	24	-109	36	17	0	-1	6	1	0.01	0.00	0.01	
1C	24	-109	-43	9	0	-4	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1D	24	-109	36	9	0	-4	6	1	0.01	0.00	0.01	
1E	24	111	-43	17	0	-1	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1F	24	111	36	17	0	-1	6	1	0.01	0.00	0.01	
1G	24	111	-43	9	0	-4	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1H	24	111	36	9	0	-4	6	1	0.01	0.00	0.01	
1I	24	-151	-29	18	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1J	24	-151	23	18	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1K	24	-151	-29	8	0	-4	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1L	24	-151	23	8	0	-4	4	1	0.00	0.01	0.01	
1M	24	153	-29	18	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1N	24	153	23	18	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1O	24	153	-29	8	0	-4	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1P	24	153	23	8	0	-4	4	1	0.00	0.01	0.01	
2	24	11	-4	19	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	48	-109	-45	17	0	-3	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1B	48	-109	35	17	0	-3	14	1	0.01	0.00	0.03	
1C	48	-109	-45	9	0	-8	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1D	48	-109	35	9	0	-8	14	1	0.01	0.00	0.03	
1E	48	111	-45	17	0	-3	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1F	48	111	35	17	0	-3	14	1	0.01	0.00	0.03	
1G	48	111	-45	9	0	-8	-17	1	0.01	0.00	0.03	
1H	48	111	35	9	0	-8	14	1	0.01	0.00	0.03	
1I	48	-151	-31	18	0	-3	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1J	48	-151	21	18	0	-3	9	1	0.00	0.01	0.02	
1K	48	-151	-31	8	0	-9	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1L	48	-151	21	8	0	-9	9	1	0.00	0.01	0.02	
1M	48	153	-31	18	0	-3	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1N	48	153	21	18	0	-3	9	1	0.00	0.01	0.02	

1O	48	153	-31	8	0	-9	-11	1	0.00	0.01	0.02
1P	48	153	21	8	0	-9	9	1	0.00	0.01	0.02
2	48	11	-7	19	0	-9	-2	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-109	-3	-17	1	0.9903	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1B	-109	-3	14	1	0.9903	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1C	-109	-8	-17	1	0.9903	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1D	-109	-8	14	1	0.9903	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1I	-151	-3	-11	1	0.9903	0.9988	0.9989	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1J	-151	-3	9	1	0.9903	0.9988	0.9989	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1K	-151	-9	-11	1	0.9903	0.9994	0.9989	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1L	-151	-9	9	1	0.9903	0.9994	0.9989	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 43 NI 207 NF 209 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	32	-1	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	32	3	3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	32	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	32	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	96	-1	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	96	3	3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	96	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	96	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-29	-0	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-29	2	3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-29	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-29	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	157	-0	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	157	2	3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	157	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	157	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	89	1	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	32	-2	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	32	1	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	32	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	32	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	96	-2	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	96	1	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	96	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	96	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-29	-2	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-29	1	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-29	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-29	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	157	-2	3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	157	1	3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	157	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	157	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	89	-1	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	32	-4	3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	32	-0	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	32	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	32	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	96	-4	3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	96	-0	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	96	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	96	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-29	-4	3	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-29	-1	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-29	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-29	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	157	-4	3	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	157	-1	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	157	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	157	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	89	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-29	1	-1	1	0.9904	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

1J	-29	1	0	1	0.9904	0.9997	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-29	-0	-1	1	0.9904	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-29	-0	0	1	0.9904	0.9996	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 44 NI 200 NF 207 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	20	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	20	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	20	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	20	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	132	1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	132	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	132	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	132	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-7	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-7	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-7	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-7	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	159	1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	159	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	159	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	159	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	104	2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	20	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	20	0	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	20	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	20	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	132	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	132	0	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	132	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	132	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-7	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-7	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-7	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-7	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	159	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	159	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	159	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	159	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	104	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	20	-3	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	20	-2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	20	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	20	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	132	-3	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	132	-2	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	132	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	132	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-7	-3	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-7	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-7	-3	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-7	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	159	-3	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	159	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	159	-3	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	159	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	104	-3	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-7	0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-7	0	-0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-7	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-7	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 45 NI 203 NF 201 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-10	-0	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-10	4	2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-10	-0	-0	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	

1D	0	-10	4	-0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1E	0	163	-0	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1F	0	163	4	2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1G	0	163	-0	-0	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1H	0	163	4	-0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1I	0	-5	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-5	3	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-5	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-5	3	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	158	0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	158	3	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	158	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	158	3	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
2	0	103	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-10	-2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-10	2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-10	-2	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-10	2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	163	-2	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	163	2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	163	-2	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	163	2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-5	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-5	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-5	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-5	2	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	158	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	158	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	158	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	158	2	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	103	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-10	-4	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-10	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-10	-4	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-10	1	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	163	-4	2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	163	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	163	-4	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	163	1	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-5	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-5	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-5	-3	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-5	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	158	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	158	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	158	-3	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	158	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	103	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-10	-1	1	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1B	-10	-1	-1	1	0.9904	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1C	-10	-1	1	1	0.9904	1.0001	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1D	-10	-1	-1	1	0.9904	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1I	-5	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-5	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-5	-1	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-5	-1	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 46 NI 201 NF 200 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	19	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	19	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	19	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	19	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	133	2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	133	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	133	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	133	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-7	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-7	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-7	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-7	3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	160	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	160	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	160	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	160	3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	104	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	24	19	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	19	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	19	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	19	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	133	0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	133	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	133	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	133	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-7	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-7	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-7	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-7	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	160	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	160	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	160	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	160	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	104	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	19	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	19	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	19	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	19	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	133	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	133	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	133	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	133	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-7	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-7	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-7	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-7	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	160	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	160	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	160	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	160	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	104	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-7	0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1J	-7	0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1K	-7	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1L	-7	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 47 NI 205 NF 203 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-51	-6	2	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-51	10	2	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-51	-6	-1	0	-2	3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-51	10	-1	0	-2	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	176	-6	2	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	176	10	2	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	176	-6	-1	0	-2	3	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	176	10	-1	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-22	-3	2	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-22	7	2	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-22	-3	-1	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-22	7	-1	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	146	-3	2	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	146	7	2	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	146	-3	-1	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	146	7	-1	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	83	3	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-51	-8	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-51	8	2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-51	-8	-1	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-51	8	-1	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	176	-8	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	176	8	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	176	-8	-1	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	176	8	-1	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-22	-5	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-22	6	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-22	-5	-1	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-22	6	-1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	146	-5	2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	146	6	2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	146	-5	-1	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	146	6	-1	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	83	1	0	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	48	-51	-9	2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-51	7	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-51	-9	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-51	7	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	176	-9	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	176	7	2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	176	-9	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	176	7	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-22	-6	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-22	4	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-22	-6	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-22	4	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	146	-6	2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	146	4	2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	146	-6	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	146	4	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	83	-2	0	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-51	-1	3	1	0.9904	0.9996	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-51	-1	-3	1	0.9904	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-51	-2	3	1	0.9904	1.0003	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-51	-2	-3	1	0.9904	1.0003	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1I	-22	-1	2	1	0.9904	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-22	-1	-2	1	0.9904	1.0000	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-22	-2	2	1	0.9904	1.0001	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-22	-2	-2	1	0.9904	1.0001	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 48 NI 18 NF 205 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-125	-54	8	0	3	22	1	0.01	0.01	0.04	
1B	0	-125	58	8	0	3	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1C	0	-125	-54	5	0	1	22	1	0.01	0.01	0.04	
1D	0	-125	58	5	0	1	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1E	0	200	-54	8	0	3	22	1	0.01	0.01	0.04	
1F	0	200	58	8	0	3	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1G	0	200	-54	5	0	1	22	1	0.01	0.01	0.04	
1H	0	200	58	5	0	1	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1I	0	-71	-34	8	0	3	14	1	0.00	0.00	0.03	
1J	0	-71	38	8	0	3	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-71	-34	6	0	1	14	1	0.00	0.00	0.03	
1L	0	-71	38	6	0	1	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	146	-34	8	0	3	14	1	0.00	0.01	0.03	
1N	0	146	38	8	0	3	-14	1	0.01	0.01	0.03	
1O	0	146	-34	6	0	1	14	1	0.00	0.01	0.03	
1P	0	146	38	6	0	1	-14	1	0.01	0.01	0.03	
2	0	50	2	10	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-125	-56	8	0	2	8	1	0.01	0.01	0.02	
1B	24	-125	56	8	0	2	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1C	24	-125	-56	5	0	-1	8	1	0.01	0.01	0.02	
1D	24	-125	56	5	0	-1	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1E	24	200	-56	8	0	2	8	1	0.01	0.01	0.02	
1F	24	200	56	8	0	2	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1G	24	200	-56	5	0	-1	8	1	0.01	0.01	0.02	
1H	24	200	56	5	0	-1	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1I	24	-71	-36	8	0	1	6	1	0.01	0.00	0.01	
1J	24	-71	37	8	0	1	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1K	24	-71	-36	6	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1L	24	-71	37	6	0	-0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1M	24	146	-36	8	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1N	24	146	37	8	0	1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1O	24	146	-36	6	0	-0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1P	24	146	37	6	0	-0	-5	1	0.01	0.01	0.01	
2	24	50	0	10	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-125	-57	8	0	-0	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1B	48	-125	54	8	0	-0	5	1	0.01	0.01	0.01	
1C	48	-125	-57	5	0	-2	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1D	48	-125	54	5	0	-2	5	1	0.01	0.01	0.01	
1E	48	200	-57	8	0	-0	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1F	48	200	54	8	0	-0	5	1	0.01	0.01	0.01	
1G	48	200	-57	5	0	-2	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1H	48	200	54	5	0	-2	5	1	0.01	0.01	0.01	
1I	48	-71	-38	8	0	-1	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1J	48	-71	35	8	0	-1	4	1	0.01	0.00	0.01	
1K	48	-71	-38	6	0	-2	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1L	48	-71	35	6	0	-2	4	1	0.01	0.00	0.01	
1M	48	146	-38	8	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	

1N	48	146	35	8	0	-1	4	1	0.01	0.01	0.01
1O	48	146	-38	6	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01
1P	48	146	35	6	0	-2	4	1	0.01	0.01	0.01
2	48	50	-2	10	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-125	3	22	1	0.9903	0.9994	0.9991	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1B	-125	3	-22	1	0.9903	0.9994	0.9991	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1C	-125	-2	22	1	0.9903	0.9991	0.9991	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1D	-125	-2	-22	1	0.9903	0.9991	0.9991	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1I	-71	3	14	1	0.9903	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1J	-71	3	-14	1	0.9903	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1K	-71	-2	14	1	0.9903	0.9992	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1L	-71	-2	-14	1	0.9903	0.9992	0.9995	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 49 NI 181 NF 13 Lungh. 50.5 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-10002	-170	6	0	0	14	1	0.02	0.42	0.04	
1B	0	-10002	-99	6	0	0	7	1	0.01	0.42	0.02	
1C	0	-10002	-170	-5	0	-0	14	1	0.02	0.42	0.04	
1D	0	-10002	-99	-5	0	-0	7	1	0.01	0.42	0.02	
1E	0	-8148	-170	6	0	0	14	1	0.02	0.34	0.03	
1F	0	-8148	-99	6	0	0	7	1	0.01	0.34	0.02	
1G	0	-8148	-170	-5	0	-0	14	1	0.02	0.34	0.03	
1H	0	-8148	-99	-5	0	-0	7	1	0.01	0.34	0.02	
1I	0	-9401	-161	3	0	0	13	1	0.02	0.39	0.03	
1J	0	-9401	-108	3	0	0	8	1	0.02	0.39	0.02	
1K	0	-9401	-161	-2	0	-0	13	1	0.02	0.39	0.03	
1L	0	-9401	-108	-2	0	-0	8	1	0.02	0.39	0.02	
1M	0	-8749	-161	3	0	0	13	1	0.02	0.37	0.03	
1N	0	-8749	-108	3	0	0	8	1	0.02	0.37	0.02	
1O	0	-8749	-161	-2	0	-0	13	1	0.02	0.37	0.03	
1P	0	-8749	-108	-2	0	-0	8	1	0.02	0.37	0.02	
2	0	-13340	-198	1	0	0	15	1	0.03	0.56	0.06	
1A	25	-10002	-172	6	0	2	-29	1	0.02	0.42	0.08	
1B	25	-10002	-101	6	0	2	-18	1	0.01	0.42	0.05	
1C	25	-10002	-172	-5	0	-2	-29	1	0.02	0.42	0.08	
1D	25	-10002	-101	-5	0	-2	-18	1	0.01	0.42	0.05	
1E	25	-8148	-172	6	0	2	-29	1	0.02	0.34	0.07	
1F	25	-8148	-101	6	0	2	-18	1	0.01	0.34	0.04	
1G	25	-8148	-172	-5	0	-2	-29	1	0.02	0.34	0.07	
1H	25	-8148	-101	-5	0	-2	-18	1	0.01	0.34	0.04	
1I	25	-9401	-163	3	0	1	-28	1	0.02	0.39	0.07	
1J	25	-9401	-110	3	0	1	-20	1	0.02	0.39	0.05	
1K	25	-9401	-163	-2	0	-1	-28	1	0.02	0.39	0.07	
1L	25	-9401	-110	-2	0	-1	-20	1	0.02	0.39	0.05	
1M	25	-8749	-163	3	0	1	-28	1	0.02	0.37	0.07	
1N	25	-8749	-110	3	0	1	-20	1	0.02	0.37	0.05	
1O	25	-8749	-163	-2	0	-1	-28	1	0.02	0.37	0.07	
1P	25	-8749	-110	-2	0	-1	-20	1	0.02	0.37	0.05	
2	25	-13340	-200	1	0	-0	-35	1	0.03	0.56	0.12	
1A	50	-10002	-173	6	0	3	-73	1	0.03	0.42	0.20	
1B	50	-10002	-103	6	0	3	-44	1	0.01	0.42	0.12	
1C	50	-10002	-173	-5	0	-3	-73	1	0.03	0.42	0.20	
1D	50	-10002	-103	-5	0	-3	-44	1	0.01	0.42	0.12	
1E	50	-8148	-173	6	0	3	-73	1	0.03	0.34	0.17	
1F	50	-8148	-103	6	0	3	-44	1	0.01	0.34	0.10	
1G	50	-8148	-173	-5	0	-3	-73	1	0.03	0.34	0.17	
1H	50	-8148	-103	-5	0	-3	-44	1	0.01	0.34	0.10	
1I	50	-9401	-165	3	0	1	-69	1	0.02	0.39	0.18	
1J	50	-9401	-111	3	0	1	-47	1	0.02	0.39	0.12	
1K	50	-9401	-165	-2	0	-2	-69	1	0.02	0.39	0.18	
1L	50	-9401	-111	-2	0	-2	-47	1	0.02	0.39	0.12	
1M	50	-8749	-165	3	0	1	-69	1	0.02	0.37	0.17	
1N	50	-8749	-111	3	0	1	-47	1	0.02	0.37	0.12	
1O	50	-8749	-165	-2	0	-2	-69	1	0.02	0.37	0.17	
1P	50	-8749	-111	-2	0	-2	-47	1	0.02	0.37	0.12	
2	50	-13340	-203	1	0	-0	-86	1	0.03	0.56	0.31	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-10002	3	-73	1	0.9876	0.9842	0.9327	--	--	0.42	--	0.56	Snell. 'zx'=	22
1B	-10002	3	-44	1	0.9876	0.9842	0.9377	--	--	0.42	--	0.51	Snell. 'zx'=	22
1C	-10002	-3	-73	1	0.9876	0.9760	0.9327	--	--	0.42	--	0.56	Snell. 'zx'=	22
1D	-10002	-3	-44	1	0.9876	0.9760	0.9377	--	--	0.42	--	0.51	Snell. 'zx'=	22
1E	-8148	3	-73	1	0.9876	0.9871	0.9452	--	--	0.34	--	0.49	Snell. 'zx'=	22
1F	-8148	3	-44	1	0.9876	0.9871	0.9492	--	--	0.34	--	0.43	Snell. 'zx'=	22
1G	-8148	-3	-73	1	0.9876	0.9805	0.9452	--	--	0.34	--	0.49	Snell. 'zx'=	22
1H	-8148	-3	-44	1	0.9876	0.9805	0.9492	--	--	0.34	--	0.43	Snell. 'zx'=	22
1I	-9401	1	-69	1	0.9876	1.0071	0.9371	--	--	0.40	--	0.53	Snell. 'zx'=	22
1J	-9401	1	-47	1	0.9876	1.0071	0.9406	--	--	0.40	--	0.49	Snell. 'zx'=	22
1K	-9401	-2	-69	1	0.9876	0.9869	0.9371	--	--	0.40	--	0.53	Snell. 'zx'=	22
1L	-9401	-2	-47	1	0.9876	0.9869	0.9406	--	--	0.40	--	0.49	Snell. 'zx'=	22
1M	-8749	1	-69	1	0.9876	1.0066	0.9415	--	--	0.37	--	0.50	Snell. 'zx'=	22
1N	-8749	1	-47	1	0.9876	1.0066	0.9447	--	--	0.37	--	0.46	Snell. 'zx'=	22
1O	-8749	-2	-69	1	0.9876	0.9878	0.9415	--	--	0.37	--	0.50	Snell. 'zx'=	22
1P	-8749	-2	-47	1	0.9876	0.9878	0.9447	--	--	0.37	--	0.46	Snell. 'zx'=	22
2	-13340	-0	-86	1	0.9876	0.9202	0.9125	--	--	0.56	--	0.72	Snell. 'zx'=	22

ASTA NUM. 50 NI 179 NF 181 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-6528	-47	2	0	1	6	1	0.01	0.27	0.01	
1B	0	-6528	-34	2	0	1	4	1	0.00	0.27	0.01	
1C	0	-6528	-47	-2	0	-1	6	1	0.01	0.27	0.01	
1D	0	-6528	-34	-2	0	-1	4	1	0.00	0.27	0.01	
1E	0	-5174	-47	2	0	1	6	1	0.01	0.22	0.01	
1F	0	-5174	-34	2	0	1	4	1	0.00	0.22	0.01	
1G	0	-5174	-47	-2	0	-1	6	1	0.01	0.22	0.01	
1H	0	-5174	-34	-2	0	-1	4	1	0.00	0.22	0.01	
1I	0	-6092	-45	1	0	0	6	1	0.01	0.25	0.01	
1J	0	-6092	-36	1	0	0	5	1	0.01	0.25	0.01	
1K	0	-6092	-45	-1	0	-0	6	1	0.01	0.25	0.01	
1L	0	-6092	-36	-1	0	-0	5	1	0.01	0.25	0.01	
1M	0	-5610	-45	1	0	0	6	1	0.01	0.23	0.01	
1N	0	-5610	-36	1	0	0	5	1	0.01	0.23	0.01	
1O	0	-5610	-45	-1	0	-0	6	1	0.01	0.23	0.01	
1P	0	-5610	-36	-1	0	-0	5	1	0.01	0.23	0.01	
2	0	-8599	-60	-0	0	0	8	1	0.01	0.36	0.02	
1A	25	-6528	-49	2	0	0	-6	1	0.01	0.27	0.01	
1B	25	-6528	-36	2	0	0	-4	1	0.01	0.27	0.01	
1C	25	-6528	-49	-2	0	0	-6	1	0.01	0.27	0.01	
1D	25	-6528	-36	-2	0	0	-4	1	0.01	0.27	0.01	
1E	25	-5174	-49	2	0	0	-6	1	0.01	0.22	0.01	
1F	25	-5174	-36	2	0	0	-4	1	0.01	0.22	0.01	
1G	25	-5174	-49	-2	0	0	-6	1	0.01	0.22	0.01	
1H	25	-5174	-36	-2	0	0	-4	1	0.01	0.22	0.01	
1I	25	-6092	-47	1	0	-0	-6	1	0.01	0.25	0.01	
1J	25	-6092	-38	1	0	-0	-5	1	0.01	0.25	0.01	
1K	25	-6092	-47	-1	0	0	-6	1	0.01	0.25	0.01	
1L	25	-6092	-38	-1	0	0	-5	1	0.01	0.25	0.01	
1M	25	-5610	-47	1	0	-0	-6	1	0.01	0.23	0.01	
1N	25	-5610	-38	1	0	-0	-5	1	0.01	0.23	0.01	
1O	25	-5610	-47	-1	0	0	-6	1	0.01	0.23	0.01	
1P	25	-5610	-38	-1	0	0	-5	1	0.01	0.23	0.01	
2	25	-8599	-62	-0	0	0	-8	1	0.01	0.36	0.02	
1A	50	-6528	-50	2	0	-1	-19	1	0.01	0.27	0.04	
1B	50	-6528	-38	2	0	-1	-13	1	0.01	0.27	0.03	
1C	50	-6528	-50	-2	0	1	-19	1	0.01	0.27	0.04	
1D	50	-6528	-38	-2	0	1	-13	1	0.01	0.27	0.03	
1E	50	-5174	-50	2	0	-1	-19	1	0.01	0.22	0.04	
1F	50	-5174	-38	2	0	-1	-13	1	0.01	0.22	0.03	
1G	50	-5174	-50	-2	0	1	-19	1	0.01	0.22	0.04	
1H	50	-5174	-38	-2	0	1	-13	1	0.01	0.22	0.03	
1I	50	-6092	-49	1	0	-0	-18	1	0.01	0.25	0.04	
1J	50	-6092	-40	1	0	-0	-14	1	0.01	0.25	0.03	
1K	50	-6092	-49	-1	0	0	-18	1	0.01	0.25	0.04	
1L	50	-6092	-40	-1	0	0	-14	1	0.01	0.25	0.03	
1M	50	-5610	-49	1	0	-0	-18	1	0.01	0.23	0.04	
1N	50	-5610	-40	1	0	-0	-14	1	0.01	0.23	0.03	
1O	50	-5610	-49	-1	0	0	-18	1	0.01	0.23	0.04	
1P	50	-5610	-40	-1	0	0	-14	1	0.01	0.23	0.03	
2	50	-8599	-65	-0	0	0	-24	1	0.01	0.36	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-6528	1	-19	1	0.9881	0.8811	0.9461	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'=	22
1B	-6528	1	-13	1	0.9881	0.8811	0.9446	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'=	22
1C	-6528	1	-19	1	0.9881	0.9070	0.9461	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'=	22
1D	-6528	1	-13	1	0.9881	0.9070	0.9446	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'=	22
1E	-5174	1	-19	1	0.9881	0.9057	0.9573	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'=	22

1F	-5174	1	-13	1	0.9881	0.9057	0.9561	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 22
1G	-5174	1	-19	1	0.9881	0.9263	0.9573	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 22
1H	-5174	1	-13	1	0.9881	0.9263	0.9561	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 22
1I	-6092	-0	-18	1	0.9881	0.8965	0.9492	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 22
1J	-6092	-0	-14	1	0.9881	0.8965	0.9490	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 22
1K	-6092	0	-18	1	0.9881	0.9340	0.9492	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 22
1L	-6092	0	-14	1	0.9881	0.9340	0.9490	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 22
1M	-5610	-0	-18	1	0.9881	0.9047	0.9532	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 22
1N	-5610	-0	-14	1	0.9881	0.9047	0.9530	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 22
1O	-5610	0	-18	1	0.9881	0.9392	0.9532	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 22
1P	-5610	0	-14	1	0.9881	0.9392	0.9530	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 22
2	-8599	0	-24	1	0.9881	1.0100	0.9274	--	--	0.36	--	0.41	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 51 NI 177 NF 179 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3448	-58	1	0	1	10	1	0.01	0.14	0.02	
1B	0	-3448	-49	1	0	1	9	1	0.01	0.14	0.02	
1C	0	-3448	-58	-2	0	-1	10	1	0.01	0.14	0.02	
1D	0	-3448	-49	-2	0	-1	9	1	0.01	0.14	0.02	
1E	0	-2592	-58	1	0	1	10	1	0.01	0.11	0.02	
1F	0	-2592	-49	1	0	1	9	1	0.01	0.11	0.02	
1G	0	-2592	-58	-2	0	-1	10	1	0.01	0.11	0.02	
1H	0	-2592	-49	-2	0	-1	9	1	0.01	0.11	0.02	
1I	0	-3184	-55	0	0	0	10	1	0.01	0.13	0.02	
1J	0	-3184	-52	0	0	0	10	1	0.01	0.13	0.02	
1K	0	-3184	-55	-1	0	-0	10	1	0.01	0.13	0.02	
1L	0	-3184	-52	-1	0	-0	10	1	0.01	0.13	0.02	
1M	0	-2856	-55	0	0	0	10	1	0.01	0.12	0.02	
1N	0	-2856	-52	0	0	0	10	1	0.01	0.12	0.02	
1O	0	-2856	-55	-1	0	-0	10	1	0.01	0.12	0.02	
1P	0	-2856	-52	-1	0	-0	10	1	0.01	0.12	0.02	
2	0	-4439	-79	-0	0	-0	14	1	0.01	0.19	0.03	
1A	25	-3448	-60	1	0	0	-4	1	0.01	0.14	0.01	
1B	25	-3448	-50	1	0	0	-3	1	0.01	0.14	0.01	
1C	25	-3448	-60	-2	0	-0	-4	1	0.01	0.14	0.01	
1D	25	-3448	-50	-2	0	-0	-3	1	0.01	0.14	0.01	
1E	25	-2592	-60	1	0	0	-4	1	0.01	0.11	0.01	
1F	25	-2592	-50	1	0	0	-3	1	0.01	0.11	0.01	
1G	25	-2592	-60	-2	0	-0	-4	1	0.01	0.11	0.01	
1H	25	-2592	-50	-2	0	-0	-3	1	0.01	0.11	0.01	
1I	25	-3184	-57	0	0	0	-4	1	0.01	0.13	0.01	
1J	25	-3184	-53	0	0	0	-4	1	0.01	0.13	0.01	
1K	25	-3184	-57	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.13	0.01	
1L	25	-3184	-53	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.13	0.01	
1M	25	-2856	-57	0	0	0	-4	1	0.01	0.12	0.01	
1N	25	-2856	-53	0	0	0	-4	1	0.01	0.12	0.01	
1O	25	-2856	-57	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.12	0.01	
1P	25	-2856	-53	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.12	0.01	
2	25	-4439	-81	-0	0	0	-6	1	0.01	0.19	0.01	
1A	50	-3448	-62	1	0	-0	-20	1	0.01	0.14	0.04	
1B	50	-3448	-52	1	0	-0	-16	1	0.01	0.14	0.03	
1C	50	-3448	-62	-2	0	0	-20	1	0.01	0.14	0.04	
1D	50	-3448	-52	-2	0	0	-16	1	0.01	0.14	0.03	
1E	50	-2592	-62	1	0	-0	-20	1	0.01	0.11	0.04	
1F	50	-2592	-52	1	0	-0	-16	1	0.01	0.11	0.03	
1G	50	-2592	-62	-2	0	0	-20	1	0.01	0.11	0.04	
1H	50	-2592	-52	-2	0	0	-16	1	0.01	0.11	0.03	
1I	50	-3184	-59	0	0	-0	-19	1	0.01	0.13	0.04	
1J	50	-3184	-55	0	0	-0	-17	1	0.01	0.13	0.03	
1K	50	-3184	-59	-1	0	0	-19	1	0.01	0.13	0.04	
1L	50	-3184	-55	-1	0	0	-17	1	0.01	0.13	0.03	
1M	50	-2856	-59	0	0	-0	-19	1	0.01	0.12	0.04	
1N	50	-2856	-55	0	0	-0	-17	1	0.01	0.12	0.03	
1O	50	-2856	-59	-1	0	0	-19	1	0.01	0.12	0.04	
1P	50	-2856	-55	-1	0	0	-17	1	0.01	0.12	0.03	
2	50	-4439	-84	-0	0	0	-26	1	0.01	0.19	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3448	1	-20	1	0.9881	0.9766	0.9605	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 22
1B	-3448	1	-16	1	0.9881	0.9766	0.9583	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 22
1C	-3448	-1	-20	1	0.9881	0.9664	0.9605	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 22
1D	-3448	-1	-16	1	0.9881	0.9664	0.9583	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 22
1E	-2592	1	-20	1	0.9881	0.9824	0.9703	--	--	0.11	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
1F	-2592	1	-16	1	0.9881	0.9824	0.9687	--	--	0.11	--	0.14	Snell. 'zx'= 22
1G	-2592	-1	-20	1	0.9881	0.9747	0.9703	--	--	0.11	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
1H	-2592	-1	-16	1	0.9881	0.9747	0.9687	--	--	0.11	--	0.14	Snell. 'zx'= 22
1I	-3184	0	-19	1	0.9881	0.9818	0.9630	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1J	-3184	0	-17	1	0.9881	0.9818	0.9622	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 22

1K	-3184	-0	-19	1	0.9881	0.9575	0.9630	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1L	-3184	-0	-17	1	0.9881	0.9575	0.9622	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1M	-2856	0	-19	1	0.9881	0.9837	0.9668	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1N	-2856	0	-17	1	0.9881	0.9837	0.9661	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
1O	-2856	-0	-19	1	0.9881	0.9619	0.9668	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1P	-2856	-0	-17	1	0.9881	0.9619	0.9661	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
2	-4439	0	-26	1	0.9881	0.9737	0.9475	--	--	0.19	--	0.24	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 52 NI 175 NF 177 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-768	-53	1	0	0	13	1	0.01	0.03	0.03	
1B	0	-768	-43	1	0	0	11	1	0.01	0.03	0.02	
1C	0	-768	-53	-1	0	-1	13	1	0.01	0.03	0.03	
1D	0	-768	-43	-1	0	-1	11	1	0.01	0.03	0.02	
1E	0	-347	-53	1	0	0	13	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	-347	-43	1	0	0	11	1	0.01	0.01	0.02	
1G	0	-347	-53	-1	0	-1	13	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	-347	-43	-1	0	-1	11	1	0.01	0.01	0.02	
1I	0	-654	-50	0	0	0	13	1	0.01	0.03	0.02	
1J	0	-654	-47	0	0	0	12	1	0.01	0.03	0.02	
1K	0	-654	-50	-1	0	-0	13	1	0.01	0.03	0.02	
1L	0	-654	-47	-1	0	-0	12	1	0.01	0.03	0.02	
1M	0	-461	-50	0	0	0	13	1	0.01	0.02	0.02	
1N	0	-461	-47	0	0	0	12	1	0.01	0.02	0.02	
1O	0	-461	-50	-1	0	-0	13	1	0.01	0.02	0.02	
1P	0	-461	-47	-1	0	-0	12	1	0.01	0.02	0.02	
2	0	-820	-71	-0	0	-0	18	1	0.01	0.03	0.04	
1A	25	-768	-55	1	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1B	25	-768	-45	1	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1C	25	-768	-55	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1D	25	-768	-45	-1	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1E	25	-347	-55	1	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1F	25	-347	-45	1	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1G	25	-347	-55	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1H	25	-347	-45	-1	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1I	25	-654	-52	0	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1J	25	-654	-48	0	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1K	25	-654	-52	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1L	25	-654	-48	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1M	25	-461	-52	0	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1N	25	-461	-48	0	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1O	25	-461	-52	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1P	25	-461	-48	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
2	25	-820	-74	-0	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1A	50	-768	-57	1	0	-0	-14	1	0.01	0.03	0.03	
1B	50	-768	-47	1	0	-0	-11	1	0.01	0.03	0.02	
1C	50	-768	-57	-1	0	0	-14	1	0.01	0.03	0.03	
1D	50	-768	-47	-1	0	0	-11	1	0.01	0.03	0.02	
1E	50	-347	-57	1	0	-0	-14	1	0.01	0.01	0.03	
1F	50	-347	-47	1	0	-0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1G	50	-347	-57	-1	0	0	-14	1	0.01	0.01	0.03	
1H	50	-347	-47	-1	0	0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1I	50	-654	-53	0	0	0	-13	1	0.01	0.03	0.03	
1J	50	-654	-50	0	0	0	-12	1	0.01	0.03	0.02	
1K	50	-654	-53	-1	0	0	-13	1	0.01	0.03	0.03	
1L	50	-654	-50	-1	0	0	-12	1	0.01	0.03	0.02	
1M	50	-461	-53	0	0	0	-13	1	0.01	0.02	0.03	
1N	50	-461	-50	0	0	0	-12	1	0.01	0.02	0.02	
1O	50	-461	-53	-1	0	0	-13	1	0.01	0.02	0.03	
1P	50	-461	-50	-1	0	0	-12	1	0.01	0.02	0.02	
2	50	-820	-76	-0	0	0	-19	1	0.01	0.03	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-768	0	-14	1	0.9881	0.9962	0.9870	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1B	-768	0	-11	1	0.9881	0.9962	0.9864	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1C	-768	-1	-14	1	0.9881	0.9949	0.9870	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1D	-768	-1	-11	1	0.9881	0.9949	0.9864	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1E	-347	0	-14	1	0.9881	0.9983	0.9941	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1F	-347	0	-11	1	0.9881	0.9983	0.9938	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1G	-347	-1	-14	1	0.9881	0.9977	0.9941	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1H	-347	-1	-11	1	0.9881	0.9977	0.9938	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1I	-654	0	-13	1	0.9881	0.9974	0.9888	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1J	-654	0	-12	1	0.9881	0.9974	0.9886	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1K	-654	-0	-13	1	0.9881	0.9945	0.9888	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1L	-654	-0	-12	1	0.9881	0.9945	0.9886	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1M	-461	0	-13	1	0.9881	0.9982	0.9921	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1N	-461	0	-12	1	0.9881	0.9982	0.9920	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1O	-461	-0	-13	1	0.9881	0.9961	0.9921	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22

1P	-461	-0	-12	1	0.9881	0.9961	0.9920	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
2	-820	0	-19	1	0.9881	0.9897	0.9857	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 53 NI 173 NF 175 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1437	-50	1	0	0	15	1	0.01	0.06	0.03	
1B	0	1437	-40	1	0	0	13	1	0.01	0.06	0.03	
1C	0	1437	-50	-1	0	-1	15	1	0.01	0.06	0.03	
1D	0	1437	-40	-1	0	-1	13	1	0.01	0.06	0.03	
1E	0	1625	-50	1	0	0	15	1	0.01	0.07	0.03	
1F	0	1625	-40	1	0	0	13	1	0.01	0.07	0.03	
1G	0	1625	-50	-1	0	-1	15	1	0.01	0.07	0.03	
1H	0	1625	-40	-1	0	-1	13	1	0.01	0.07	0.03	
1I	0	1472	-46	0	0	0	14	1	0.01	0.06	0.03	
1J	0	1472	-43	0	0	0	14	1	0.01	0.06	0.03	
1K	0	1472	-46	-0	0	-0	14	1	0.01	0.06	0.03	
1L	0	1472	-43	-0	0	-0	14	1	0.01	0.06	0.03	
1M	0	1590	-46	0	0	0	14	1	0.01	0.07	0.03	
1N	0	1590	-43	0	0	0	14	1	0.01	0.07	0.03	
1O	0	1590	-46	-0	0	-0	14	1	0.01	0.07	0.03	
1P	0	1590	-43	-0	0	-0	14	1	0.01	0.07	0.03	
2	0	2250	-66	-0	0	-0	21	1	0.01	0.09	0.04	
1A	25	1437	-52	1	0	0	3	1	0.01	0.06	0.01	
1B	25	1437	-42	1	0	0	3	1	0.01	0.06	0.00	
1C	25	1437	-52	-1	0	-0	3	1	0.01	0.06	0.01	
1D	25	1437	-42	-1	0	-0	3	1	0.01	0.06	0.00	
1E	25	1625	-52	1	0	0	3	1	0.01	0.07	0.01	
1F	25	1625	-42	1	0	0	3	1	0.01	0.07	0.00	
1G	25	1625	-52	-1	0	-0	3	1	0.01	0.07	0.01	
1H	25	1625	-42	-1	0	-0	3	1	0.01	0.07	0.00	
1I	25	1472	-48	0	0	0	3	1	0.01	0.06	0.01	
1J	25	1472	-45	0	0	0	3	1	0.01	0.06	0.01	
1K	25	1472	-48	-0	0	-0	3	1	0.01	0.06	0.01	
1L	25	1472	-45	-0	0	-0	3	1	0.01	0.06	0.01	
1M	25	1590	-48	0	0	0	3	1	0.01	0.07	0.01	
1N	25	1590	-45	0	0	0	3	1	0.01	0.07	0.01	
1O	25	1590	-48	-0	0	-0	3	1	0.01	0.07	0.01	
1P	25	1590	-45	-0	0	-0	3	1	0.01	0.07	0.01	
2	25	2250	-68	-0	0	0	4	1	0.01	0.09	0.01	
1A	50	1437	-53	1	0	-0	-10	1	0.01	0.06	0.02	
1B	50	1437	-43	1	0	-0	-8	1	0.01	0.06	0.02	
1C	50	1437	-53	-1	0	0	-10	1	0.01	0.06	0.02	
1D	50	1437	-43	-1	0	0	-8	1	0.01	0.06	0.02	
1E	50	1625	-53	1	0	-0	-10	1	0.01	0.07	0.02	
1F	50	1625	-43	1	0	-0	-8	1	0.01	0.07	0.02	
1G	50	1625	-53	-1	0	0	-10	1	0.01	0.07	0.02	
1H	50	1625	-43	-1	0	0	-8	1	0.01	0.07	0.02	
1I	50	1472	-50	0	0	0	-10	1	0.01	0.06	0.02	
1J	50	1472	-47	0	0	0	-9	1	0.01	0.06	0.02	
1K	50	1472	-50	-0	0	0	-10	1	0.01	0.06	0.02	
1L	50	1472	-47	-0	0	0	-9	1	0.01	0.06	0.02	
1M	50	1590	-50	0	0	0	-10	1	0.01	0.07	0.02	
1N	50	1590	-47	0	0	0	-9	1	0.01	0.07	0.02	
1O	50	1590	-50	-0	0	0	-10	1	0.01	0.07	0.02	
1P	50	1590	-47	-0	0	0	-9	1	0.01	0.07	0.02	
2	50	2250	-71	-0	0	0	-14	1	0.01	0.09	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 54 NI 171 NF 173 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2980	-46	1	0	0	17	1	0.01	0.12	0.03	
1B	0	2980	-36	1	0	0	14	1	0.01	0.12	0.03	
1C	0	2980	-46	-1	0	-0	17	1	0.01	0.12	0.03	
1D	0	2980	-36	-1	0	-0	14	1	0.01	0.12	0.03	
1E	0	3510	-46	1	0	0	17	1	0.01	0.15	0.03	
1F	0	3510	-36	1	0	0	14	1	0.01	0.15	0.03	
1G	0	3510	-46	-1	0	-0	17	1	0.01	0.15	0.03	
1H	0	3510	-36	-1	0	-0	14	1	0.01	0.15	0.03	

1I	0	3136	-43	0	0	0	16	1	0.01	0.13	0.03
1J	0	3136	-40	0	0	0	15	1	0.01	0.13	0.03
1K	0	3136	-43	-0	0	-0	16	1	0.01	0.13	0.03
1L	0	3136	-40	-0	0	-0	15	1	0.01	0.13	0.03
1M	0	3354	-43	0	0	0	16	1	0.01	0.14	0.03
1N	0	3354	-40	0	0	0	15	1	0.01	0.14	0.03
1O	0	3354	-43	-0	0	-0	16	1	0.01	0.14	0.03
1P	0	3354	-40	-0	0	-0	15	1	0.01	0.14	0.03
2	0	4768	-61	-0	0	-0	23	1	0.01	0.20	0.05
1A	25	2980	-48	1	0	0	5	1	0.01	0.12	0.01
1B	25	2980	-38	1	0	0	5	1	0.01	0.12	0.01
1C	25	2980	-48	-1	0	-0	5	1	0.01	0.12	0.01
1D	25	2980	-38	-1	0	-0	5	1	0.01	0.12	0.01
1E	25	3510	-48	1	0	0	5	1	0.01	0.15	0.01
1F	25	3510	-38	1	0	0	5	1	0.01	0.15	0.01
1G	25	3510	-48	-1	0	-0	5	1	0.01	0.15	0.01
1H	25	3510	-38	-1	0	-0	5	1	0.01	0.15	0.01
1I	25	3136	-44	0	0	0	5	1	0.01	0.13	0.01
1J	25	3136	-41	0	0	0	5	1	0.01	0.13	0.01
1K	25	3136	-44	-0	0	-0	5	1	0.01	0.13	0.01
1L	25	3136	-41	-0	0	-0	5	1	0.01	0.13	0.01
1M	25	3354	-44	0	0	0	5	1	0.01	0.14	0.01
1N	25	3354	-41	0	0	0	5	1	0.01	0.14	0.01
1O	25	3354	-44	-0	0	-0	5	1	0.01	0.14	0.01
1P	25	3354	-41	-0	0	-0	5	1	0.01	0.14	0.01
2	25	4768	-63	-0	0	-0	7	1	0.01	0.20	0.01
1A	50	2980	-49	1	0	0	-7	1	0.01	0.12	0.01
1B	50	2980	-40	1	0	0	-5	1	0.01	0.12	0.01
1C	50	2980	-49	-1	0	-0	-7	1	0.01	0.12	0.01
1D	50	2980	-40	-1	0	-0	-5	1	0.01	0.12	0.01
1E	50	3510	-49	1	0	0	-7	1	0.01	0.15	0.01
1F	50	3510	-40	1	0	0	-5	1	0.01	0.15	0.01
1G	50	3510	-49	-1	0	-0	-7	1	0.01	0.15	0.01
1H	50	3510	-40	-1	0	-0	-5	1	0.01	0.15	0.01
1I	50	3136	-46	0	0	0	-6	1	0.01	0.13	0.01
1J	50	3136	-43	0	0	0	-6	1	0.01	0.13	0.01
1K	50	3136	-46	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.13	0.01
1L	50	3136	-43	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.13	0.01
1M	50	3354	-46	0	0	0	-6	1	0.01	0.14	0.01
1N	50	3354	-43	0	0	0	-6	1	0.01	0.14	0.01
1O	50	3354	-46	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.14	0.01
1P	50	3354	-43	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.14	0.01
2	50	4768	-65	-0	0	0	-9	1	0.01	0.20	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 55 NI 10 NF 195 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1296	240	-3	0	-3	-86	1	0.03	0.05	0.17	
1B	0	1296	337	-3	0	-3	-124	1	0.05	0.05	0.25	
1C	0	1296	240	-9	0	-7	-86	1	0.03	0.05	0.17	
1D	0	1296	337	-9	0	-7	-124	1	0.05	0.05	0.25	
1E	0	1712	240	-3	0	-3	-86	1	0.03	0.07	0.17	
1F	0	1712	337	-3	0	-3	-124	1	0.05	0.07	0.25	
1G	0	1712	240	-9	0	-7	-86	1	0.03	0.07	0.17	
1H	0	1712	337	-9	0	-7	-124	1	0.05	0.07	0.25	
1I	0	1368	253	-4	0	-4	-91	1	0.04	0.06	0.18	
1J	0	1368	324	-4	0	-4	-119	1	0.05	0.06	0.24	
1K	0	1368	253	-8	0	-6	-91	1	0.04	0.06	0.18	
1L	0	1368	324	-8	0	-6	-119	1	0.05	0.06	0.24	
1M	0	1640	253	-4	0	-4	-91	1	0.04	0.07	0.18	
1N	0	1640	324	-4	0	-4	-119	1	0.05	0.07	0.24	
1O	0	1640	253	-8	0	-6	-91	1	0.04	0.07	0.18	
1P	0	1640	324	-8	0	-6	-119	1	0.05	0.07	0.24	
2	0	2210	424	-9	0	-7	-154	1	0.06	0.09	0.31	
1A	25	1296	238	-3	0	-2	-26	1	0.03	0.05	0.05	
1B	25	1296	335	-3	0	-2	-40	1	0.05	0.05	0.08	
1C	25	1296	238	-9	0	-5	-26	1	0.03	0.05	0.05	
1D	25	1296	335	-9	0	-5	-40	1	0.05	0.05	0.08	
1E	25	1712	238	-3	0	-2	-26	1	0.03	0.07	0.05	
1F	25	1712	335	-3	0	-2	-40	1	0.05	0.07	0.08	
1G	25	1712	238	-9	0	-5	-26	1	0.03	0.07	0.05	
1H	25	1712	335	-9	0	-5	-40	1	0.05	0.07	0.08	
1I	25	1368	251	-4	0	-3	-28	1	0.04	0.06	0.06	
1J	25	1368	323	-4	0	-3	-38	1	0.05	0.06	0.08	
1K	25	1368	251	-8	0	-4	-28	1	0.04	0.06	0.06	
1L	25	1368	323	-8	0	-4	-38	1	0.05	0.06	0.08	

1M	25	1640	251	-4	0	-3	-28	1	0.04	0.07	0.06
1N	25	1640	323	-4	0	-3	-38	1	0.05	0.07	0.08
1O	25	1640	251	-8	0	-4	-28	1	0.04	0.07	0.06
1P	25	1640	323	-8	0	-4	-38	1	0.05	0.07	0.08
2	25	2210	421	-9	0	-5	-49	1	0.06	0.09	0.10
1A	50	1296	237	-3	0	-1	33	1	0.03	0.05	0.07
1B	50	1296	333	-3	0	-1	43	1	0.05	0.05	0.09
1C	50	1296	237	-9	0	-3	33	1	0.03	0.05	0.07
1D	50	1296	333	-9	0	-3	43	1	0.05	0.05	0.09
1E	50	1712	237	-3	0	-1	33	1	0.03	0.07	0.07
1F	50	1712	333	-3	0	-1	43	1	0.05	0.07	0.09
1G	50	1712	237	-9	0	-3	33	1	0.03	0.07	0.07
1H	50	1712	333	-9	0	-3	43	1	0.05	0.07	0.09
1I	50	1368	249	-4	0	-1	35	1	0.04	0.06	0.07
1J	50	1368	321	-4	0	-1	42	1	0.05	0.06	0.08
1K	50	1368	249	-8	0	-3	35	1	0.04	0.06	0.07
1L	50	1368	321	-8	0	-3	42	1	0.05	0.06	0.08
1M	50	1640	249	-4	0	-1	35	1	0.04	0.07	0.07
1N	50	1640	321	-4	0	-1	42	1	0.05	0.07	0.08
1O	50	1640	249	-8	0	-3	35	1	0.04	0.07	0.07
1P	50	1640	321	-8	0	-3	42	1	0.05	0.07	0.08
2	50	2210	419	-9	0	-3	56	1	0.06	0.09	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 56 NI 195 NF 193 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2969	-1	0	0	-0	12	1	0.00	0.12	0.02	
1B	0	2969	12	0	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1C	0	2969	-1	-4	0	-3	12	1	0.00	0.12	0.02	
1D	0	2969	12	-4	0	-3	7	1	0.00	0.12	0.01	
1E	0	3585	-1	0	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1F	0	3585	12	0	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1G	0	3585	-1	-4	0	-3	12	1	0.00	0.15	0.02	
1H	0	3585	12	-4	0	-3	7	1	0.00	0.15	0.01	
1I	0	3123	0	-1	0	-1	12	1	0.00	0.13	0.02	
1J	0	3123	11	-1	0	-1	8	1	0.00	0.13	0.01	
1K	0	3123	0	-3	0	-2	12	1	0.00	0.13	0.02	
1L	0	3123	11	-3	0	-2	8	1	0.00	0.13	0.01	
1M	0	3431	0	-1	0	-1	12	1	0.00	0.14	0.02	
1N	0	3431	11	-1	0	-1	8	1	0.00	0.14	0.01	
1O	0	3431	0	-3	0	-2	12	1	0.00	0.14	0.02	
1P	0	3431	11	-3	0	-2	8	1	0.00	0.14	0.01	
2	0	4816	8	-3	0	-2	14	1	0.00	0.20	0.03	
1A	25	2969	-3	0	0	0	11	1	0.00	0.12	0.02	
1B	25	2969	10	0	0	0	10	1	0.00	0.12	0.02	
1C	25	2969	-3	-4	0	-2	11	1	0.00	0.12	0.02	
1D	25	2969	10	-4	0	-2	10	1	0.00	0.12	0.02	
1E	25	3585	-3	0	0	0	11	1	0.00	0.15	0.02	
1F	25	3585	10	0	0	0	10	1	0.00	0.15	0.02	
1G	25	3585	-3	-4	0	-2	11	1	0.00	0.15	0.02	
1H	25	3585	10	-4	0	-2	10	1	0.00	0.15	0.02	
1I	25	3123	-2	-1	0	-0	11	1	0.00	0.13	0.02	
1J	25	3123	9	-1	0	-0	10	1	0.00	0.13	0.02	
1K	25	3123	-2	-3	0	-1	11	1	0.00	0.13	0.02	
1L	25	3123	9	-3	0	-1	10	1	0.00	0.13	0.02	
1M	25	3431	-2	-1	0	-0	11	1	0.00	0.14	0.02	
1N	25	3431	9	-1	0	-0	10	1	0.00	0.14	0.02	
1O	25	3431	-2	-3	0	-1	11	1	0.00	0.14	0.02	
1P	25	3431	9	-3	0	-1	10	1	0.00	0.14	0.02	
2	25	4816	5	-3	0	-1	16	1	0.00	0.20	0.03	
1A	50	2969	-5	0	0	0	10	1	0.00	0.12	0.02	
1B	50	2969	9	0	0	0	13	1	0.00	0.12	0.03	
1C	50	2969	-5	-4	0	-1	10	1	0.00	0.12	0.02	
1D	50	2969	9	-4	0	-1	13	1	0.00	0.12	0.03	
1E	50	3585	-5	0	0	0	10	1	0.00	0.15	0.02	
1F	50	3585	9	0	0	0	13	1	0.00	0.15	0.03	
1G	50	3585	-5	-4	0	-1	10	1	0.00	0.15	0.02	
1H	50	3585	9	-4	0	-1	13	1	0.00	0.15	0.03	
1I	50	3123	-3	-1	0	-0	11	1	0.00	0.13	0.02	
1J	50	3123	7	-1	0	-0	12	1	0.00	0.13	0.02	
1K	50	3123	-3	-3	0	-1	11	1	0.00	0.13	0.02	
1L	50	3123	7	-3	0	-1	12	1	0.00	0.13	0.02	
1M	50	3431	-3	-1	0	-0	11	1	0.00	0.14	0.02	
1N	50	3431	7	-1	0	-0	12	1	0.00	0.14	0.02	
1O	50	3431	-3	-3	0	-1	11	1	0.00	0.14	0.02	
1P	50	3431	7	-3	0	-1	12	1	0.00	0.14	0.02	

2	50	4816	3	-3	0	-1	17	1	0.00	0.20	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 57 NI 193 NF 191 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4183	40	1	0	0	-4	1	0.01	0.17	0.01	
1B	0	4183	49	1	0	0	-6	1	0.01	0.17	0.01	
1C	0	4183	40	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.17	0.01	
1D	0	4183	49	-2	0	-1	-6	1	0.01	0.17	0.01	
1E	0	5023	40	1	0	0	-4	1	0.01	0.21	0.01	
1F	0	5023	49	1	0	0	-6	1	0.01	0.21	0.01	
1G	0	5023	40	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.21	0.01	
1H	0	5023	49	-2	0	-1	-6	1	0.01	0.21	0.01	
1I	0	4420	43	0	0	0	-4	1	0.01	0.18	0.01	
1J	0	4420	47	0	0	0	-6	1	0.01	0.18	0.01	
1K	0	4420	43	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.18	0.01	
1L	0	4420	47	-1	0	-1	-6	1	0.01	0.18	0.01	
1M	0	4786	43	0	0	0	-4	1	0.01	0.20	0.01	
1N	0	4786	47	0	0	0	-6	1	0.01	0.20	0.01	
1O	0	4786	43	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.20	0.01	
1P	0	4786	47	-1	0	-1	-6	1	0.01	0.20	0.01	
2	0	6764	65	-1	0	-0	-7	1	0.01	0.28	0.02	
1A	25	4183	38	1	0	-0	6	1	0.01	0.17	0.01	
1B	25	4183	47	1	0	-0	6	1	0.01	0.17	0.01	
1C	25	4183	38	-2	0	-0	6	1	0.01	0.17	0.01	
1D	25	4183	47	-2	0	-0	6	1	0.01	0.17	0.01	
1E	25	5023	38	1	0	-0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1F	25	5023	47	1	0	-0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1G	25	5023	38	-2	0	-0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1H	25	5023	47	-2	0	-0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1I	25	4420	41	0	0	-0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1J	25	4420	45	0	0	-0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1K	25	4420	41	-1	0	-0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1L	25	4420	45	-1	0	-0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1M	25	4786	41	0	0	-0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1N	25	4786	45	0	0	-0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1O	25	4786	41	-1	0	-0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1P	25	4786	45	-1	0	-0	6	1	0.01	0.20	0.01	
2	25	6764	63	-1	0	-0	9	1	0.01	0.28	0.02	
1A	50	4183	37	1	0	-1	15	1	0.01	0.17	0.03	
1B	50	4183	45	1	0	-1	18	1	0.01	0.17	0.04	
1C	50	4183	37	-2	0	0	15	1	0.01	0.17	0.03	
1D	50	4183	45	-2	0	0	18	1	0.01	0.17	0.04	
1E	50	5023	37	1	0	-1	15	1	0.01	0.21	0.03	
1F	50	5023	45	1	0	-1	18	1	0.01	0.21	0.04	
1G	50	5023	37	-2	0	0	15	1	0.01	0.21	0.03	
1H	50	5023	45	-2	0	0	18	1	0.01	0.21	0.04	
1I	50	4420	39	0	0	-0	16	1	0.01	0.18	0.03	
1J	50	4420	43	0	0	-0	17	1	0.01	0.18	0.03	
1K	50	4420	39	-1	0	0	16	1	0.01	0.18	0.03	
1L	50	4420	43	-1	0	0	17	1	0.01	0.18	0.03	
1M	50	4786	39	0	0	-0	16	1	0.01	0.20	0.03	
1N	50	4786	43	0	0	-0	17	1	0.01	0.20	0.03	
1O	50	4786	39	-1	0	0	16	1	0.01	0.20	0.03	
1P	50	4786	43	-1	0	0	17	1	0.01	0.20	0.03	
2	50	6764	61	-1	0	-0	24	1	0.01	0.28	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 58 NI 191 NF 189 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	5045	28	1	0	0	1	1	0.00	0.21	0.00
1B	0	5045	35	1	0	0	1	1	0.01	0.21	0.00
1C	0	5045	28	-1	0	-0	1	1	0.00	0.21	0.00
1D	0	5045	35	-1	0	-0	1	1	0.01	0.21	0.00
1E	0	6093	28	1	0	0	1	1	0.00	0.25	0.00
1F	0	6093	35	1	0	0	1	1	0.01	0.25	0.00
1G	0	6093	28	-1	0	-0	1	1	0.00	0.25	0.00
1H	0	6093	35	-1	0	-0	1	1	0.01	0.25	0.00
1I	0	5362	31	0	0	0	1	1	0.00	0.22	0.00
1J	0	5362	33	0	0	0	1	1	0.00	0.22	0.00
1K	0	5362	31	-1	0	-0	1	1	0.00	0.22	0.00
1L	0	5362	33	-1	0	-0	1	1	0.00	0.22	0.00
1M	0	5776	31	0	0	0	1	1	0.00	0.24	0.00
1N	0	5776	33	0	0	0	1	1	0.00	0.24	0.00
1O	0	5776	31	-1	0	-0	1	1	0.00	0.24	0.00
1P	0	5776	33	-1	0	-0	1	1	0.00	0.24	0.00
2	0	8185	46	-0	0	-0	1	1	0.01	0.34	0.00
1A	25	5045	27	1	0	-0	8	1	0.00	0.21	0.02
1B	25	5045	33	1	0	-0	9	1	0.00	0.21	0.02
1C	25	5045	27	-1	0	0	8	1	0.00	0.21	0.02
1D	25	5045	33	-1	0	0	9	1	0.00	0.21	0.02
1E	25	6093	27	1	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02
1F	25	6093	33	1	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02
1G	25	6093	27	-1	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02
1H	25	6093	33	-1	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02
1I	25	5362	29	0	0	-0	8	1	0.00	0.22	0.02
1J	25	5362	31	0	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02
1K	25	5362	29	-1	0	0	8	1	0.00	0.22	0.02
1L	25	5362	31	-1	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02
1M	25	5776	29	0	0	-0	8	1	0.00	0.24	0.02
1N	25	5776	31	0	0	-0	9	1	0.00	0.24	0.02
1O	25	5776	29	-1	0	0	8	1	0.00	0.24	0.02
1P	25	5776	31	-1	0	0	9	1	0.00	0.24	0.02
2	25	8185	44	-0	0	-0	12	1	0.01	0.34	0.03
1A	50	5045	25	1	0	-0	14	1	0.00	0.21	0.03
1B	50	5045	32	1	0	-0	17	1	0.00	0.21	0.03
1C	50	5045	25	-1	0	1	14	1	0.00	0.21	0.03
1D	50	5045	32	-1	0	1	17	1	0.00	0.21	0.03
1E	50	6093	25	1	0	-0	14	1	0.00	0.25	0.03
1F	50	6093	32	1	0	-0	17	1	0.00	0.25	0.04
1G	50	6093	25	-1	0	1	14	1	0.00	0.25	0.03
1H	50	6093	32	-1	0	1	17	1	0.00	0.25	0.04
1I	50	5362	27	0	0	-0	15	1	0.00	0.22	0.03
1J	50	5362	29	0	0	-0	16	1	0.00	0.22	0.03
1K	50	5362	27	-1	0	0	15	1	0.00	0.22	0.03
1L	50	5362	29	-1	0	0	16	1	0.00	0.22	0.03
1M	50	5776	27	0	0	-0	15	1	0.00	0.24	0.03
1N	50	5776	29	0	0	-0	16	1	0.00	0.24	0.03
1O	50	5776	27	-1	0	0	15	1	0.00	0.24	0.03
1P	50	5776	29	-1	0	0	16	1	0.00	0.24	0.03
2	50	8185	42	-0	0	0	23	1	0.01	0.34	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 59 NI 189 NF 187 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5568	23	1	0	0	3	1	0.00	0.23	0.01	
1B	0	5568	28	1	0	0	3	1	0.00	0.23	0.01	
1C	0	5568	23	-1	0	-0	3	1	0.00	0.23	0.01	
1D	0	5568	28	-1	0	-0	3	1	0.00	0.23	0.01	
1E	0	6754	23	1	0	0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1F	0	6754	28	1	0	0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1G	0	6754	23	-1	0	-0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1H	0	6754	28	-1	0	-0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1I	0	5941	25	0	0	0	3	1	0.00	0.25	0.01	
1J	0	5941	27	0	0	0	3	1	0.00	0.25	0.01	
1K	0	5941	25	-0	0	-0	3	1	0.00	0.25	0.01	
1L	0	5941	27	-0	0	-0	3	1	0.00	0.25	0.01	
1M	0	6381	25	0	0	0	3	1	0.00	0.27	0.01	
1N	0	6381	27	0	0	0	3	1	0.00	0.27	0.01	
1O	0	6381	25	-0	0	-0	3	1	0.00	0.27	0.01	
1P	0	6381	27	-0	0	-0	3	1	0.00	0.27	0.01	
2	0	9054	37	-0	0	-0	4	1	0.01	0.38	0.01	
1A	25	5568	21	1	0	0	10	1	0.00	0.23	0.02	
1B	25	5568	27	1	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1C	25	5568	21	-1	0	-0	10	1	0.00	0.23	0.02	

1D	25	5568	27	-1	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02
1E	25	6754	21	1	0	0	10	1	0.00	0.28	0.02
1F	25	6754	27	1	0	0	8	1	0.00	0.28	0.02
1G	25	6754	21	-1	0	-0	10	1	0.00	0.28	0.02
1H	25	6754	27	-1	0	-0	8	1	0.00	0.28	0.02
1I	25	5941	23	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02
1J	25	5941	25	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02
1K	25	5941	23	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02
1L	25	5941	25	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02
1M	25	6381	23	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02
1N	25	6381	25	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02
1O	25	6381	23	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02
1P	25	6381	25	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02
2	25	9054	35	-0	0	0	13	1	0.01	0.38	0.03
1A	50	5568	19	1	0	0	16	1	0.00	0.23	0.03
1B	50	5568	25	1	0	0	13	1	0.00	0.23	0.03
1C	50	5568	19	-1	0	-0	16	1	0.00	0.23	0.03
1D	50	5568	25	-1	0	-0	13	1	0.00	0.23	0.03
1E	50	6754	19	1	0	0	16	1	0.00	0.28	0.04
1F	50	6754	25	1	0	0	13	1	0.00	0.28	0.03
1G	50	6754	19	-1	0	-0	16	1	0.00	0.28	0.04
1H	50	6754	25	-1	0	-0	13	1	0.00	0.28	0.03
1I	50	5941	21	0	0	0	15	1	0.00	0.25	0.03
1J	50	5941	23	0	0	0	14	1	0.00	0.25	0.03
1K	50	5941	21	-0	0	-0	15	1	0.00	0.25	0.03
1L	50	5941	23	-0	0	-0	14	1	0.00	0.25	0.03
1M	50	6381	21	0	0	0	15	1	0.00	0.27	0.03
1N	50	6381	23	0	0	0	14	1	0.00	0.27	0.03
1O	50	6381	21	-0	0	-0	15	1	0.00	0.27	0.03
1P	50	6381	23	-0	0	-0	14	1	0.00	0.27	0.03
2	50	9054	33	-0	0	0	22	1	0.00	0.38	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 60 NI 197 NF 169 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5039	-46	0	0	0	25	1	0.01	0.21	0.05	
1B	0	5039	-37	0	0	0	21	1	0.01	0.21	0.04	
1C	0	5039	-46	-0	0	-0	25	1	0.01	0.21	0.05	
1D	0	5039	-37	-0	0	-0	21	1	0.01	0.21	0.04	
1E	0	6109	-46	0	0	0	25	1	0.01	0.26	0.05	
1F	0	6109	-37	0	0	0	21	1	0.01	0.26	0.04	
1G	0	6109	-46	-0	0	-0	25	1	0.01	0.26	0.05	
1H	0	6109	-37	-0	0	-0	21	1	0.01	0.26	0.04	
1I	0	5386	-43	0	0	0	24	1	0.01	0.23	0.05	
1J	0	5386	-40	0	0	0	22	1	0.01	0.23	0.04	
1K	0	5386	-43	-0	0	-0	24	1	0.01	0.23	0.05	
1L	0	5386	-40	-0	0	-0	22	1	0.01	0.23	0.04	
1M	0	5762	-43	0	0	0	24	1	0.01	0.24	0.05	
1N	0	5762	-40	0	0	0	22	1	0.01	0.24	0.04	
1O	0	5762	-43	-0	0	-0	24	1	0.01	0.24	0.05	
1P	0	5762	-40	-0	0	-0	22	1	0.01	0.24	0.04	
2	0	8191	-62	-0	0	-0	34	1	0.01	0.34	0.08	
1A	27	5039	-48	0	0	0	13	1	0.01	0.21	0.02	
1B	27	5039	-39	0	0	0	10	1	0.01	0.21	0.02	
1C	27	5039	-48	-0	0	-0	13	1	0.01	0.21	0.02	
1D	27	5039	-39	-0	0	-0	10	1	0.01	0.21	0.02	
1E	27	6109	-48	0	0	0	13	1	0.01	0.26	0.03	
1F	27	6109	-39	0	0	0	10	1	0.01	0.26	0.02	
1G	27	6109	-48	-0	0	-0	13	1	0.01	0.26	0.03	
1H	27	6109	-39	-0	0	-0	10	1	0.01	0.26	0.02	
1I	27	5386	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.23	0.02	
1J	27	5386	-42	0	0	0	11	1	0.01	0.23	0.02	
1K	27	5386	-45	-0	0	-0	12	1	0.01	0.23	0.02	
1L	27	5386	-42	-0	0	-0	11	1	0.01	0.23	0.02	
1M	27	5762	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.24	0.02	
1N	27	5762	-42	0	0	0	11	1	0.01	0.24	0.02	
1O	27	5762	-45	-0	0	-0	12	1	0.01	0.24	0.02	
1P	27	5762	-42	-0	0	-0	11	1	0.01	0.24	0.02	
2	27	8191	-64	-0	0	0	17	1	0.01	0.34	0.04	
1A	54	5039	-50	0	0	0	-1	1	0.01	0.21	0.00	
1B	54	5039	-41	0	0	0	-0	1	0.01	0.21	0.00	
1C	54	5039	-50	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.21	0.00	
1D	54	5039	-41	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.21	0.00	
1E	54	6109	-50	0	0	0	-1	1	0.01	0.26	0.00	
1F	54	6109	-41	0	0	0	-0	1	0.01	0.26	0.00	
1G	54	6109	-50	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.26	0.00	

1H	54	6109	-41	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.26	0.00
1I	54	5386	-47	0	0	0	-1	1	0.01	0.23	0.00
1J	54	5386	-44	0	0	0	-0	1	0.01	0.23	0.00
1K	54	5386	-47	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.23	0.00
1L	54	5386	-44	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.23	0.00
1M	54	5762	-47	0	0	0	-1	1	0.01	0.24	0.00
1N	54	5762	-44	0	0	0	-0	1	0.01	0.24	0.00
1O	54	5762	-47	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.24	0.00
1P	54	5762	-44	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.24	0.00
2	54	8191	-67	-0	0	0	-1	1	0.01	0.34	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 61 NI 169 NF 171 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4179	-36	0	0	0	16	1	0.01	0.17	0.03	
1B	0	4179	-28	0	0	0	13	1	0.00	0.17	0.03	
1C	0	4179	-36	-1	0	-0	16	1	0.01	0.17	0.03	
1D	0	4179	-28	-1	0	-0	13	1	0.00	0.17	0.03	
1E	0	5019	-36	0	0	0	16	1	0.01	0.21	0.03	
1F	0	5019	-28	0	0	0	13	1	0.00	0.21	0.03	
1G	0	5019	-36	-1	0	-0	16	1	0.01	0.21	0.03	
1H	0	5019	-28	-1	0	-0	13	1	0.00	0.21	0.03	
1I	0	4445	-34	0	0	0	15	1	0.00	0.19	0.03	
1J	0	4445	-31	0	0	0	14	1	0.00	0.19	0.03	
1K	0	4445	-34	-0	0	-0	15	1	0.00	0.19	0.03	
1L	0	4445	-31	-0	0	-0	14	1	0.00	0.19	0.03	
1M	0	4753	-34	0	0	0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1N	0	4753	-31	0	0	0	14	1	0.00	0.20	0.03	
1O	0	4753	-34	-0	0	-0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1P	0	4753	-31	-0	0	-0	14	1	0.00	0.20	0.03	
2	0	6758	-48	-0	0	-0	22	1	0.01	0.28	0.05	
1A	25	4179	-38	0	0	0	7	1	0.01	0.17	0.01	
1B	25	4179	-30	0	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01	
1C	25	4179	-38	-1	0	-0	7	1	0.01	0.17	0.01	
1D	25	4179	-30	-1	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01	
1E	25	5019	-38	0	0	0	7	1	0.01	0.21	0.01	
1F	25	5019	-30	0	0	0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1G	25	5019	-38	-1	0	-0	7	1	0.01	0.21	0.01	
1H	25	5019	-30	-1	0	-0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1I	25	4445	-35	0	0	0	6	1	0.01	0.19	0.01	
1J	25	4445	-33	0	0	0	6	1	0.00	0.19	0.01	
1K	25	4445	-35	-0	0	-0	6	1	0.01	0.19	0.01	
1L	25	4445	-33	-0	0	-0	6	1	0.00	0.19	0.01	
1M	25	4753	-35	0	0	0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1N	25	4753	-33	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01	
1O	25	4753	-35	-0	0	-0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1P	25	4753	-33	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01	
2	25	6758	-50	-0	0	0	9	1	0.01	0.28	0.02	
1A	50	4179	-40	0	0	0	-3	1	0.01	0.17	0.01	
1B	50	4179	-32	0	0	0	-2	1	0.00	0.17	0.00	
1C	50	4179	-40	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.17	0.01	
1D	50	4179	-32	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.17	0.00	
1E	50	5019	-40	0	0	0	-3	1	0.01	0.21	0.01	
1F	50	5019	-32	0	0	0	-2	1	0.00	0.21	0.00	
1G	50	5019	-40	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.21	0.01	
1H	50	5019	-32	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.21	0.00	
1I	50	4445	-37	0	0	0	-3	1	0.01	0.19	0.01	
1J	50	4445	-34	0	0	0	-2	1	0.00	0.19	0.00	
1K	50	4445	-37	-0	0	-0	-3	1	0.01	0.19	0.01	
1L	50	4445	-34	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.19	0.00	
1M	50	4753	-37	0	0	0	-3	1	0.01	0.20	0.01	
1N	50	4753	-34	0	0	0	-2	1	0.00	0.20	0.00	
1O	50	4753	-37	-0	0	-0	-3	1	0.01	0.20	0.01	
1P	50	4753	-34	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.20	0.00	
2	50	6758	-52	-0	0	0	-4	1	0.01	0.28	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 62 NI 183 NF 197 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	5062	23	0	0	0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1B	0	5062	27	0	0	0	5	1	0.00	0.21	0.01	
1C	0	5062	23	-0	0	-0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1D	0	5062	27	-0	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.01	
1E	0	6138	23	0	0	0	6	1	0.00	0.26	0.01	
1F	0	6138	27	0	0	0	5	1	0.00	0.26	0.01	
1G	0	6138	23	-0	0	-0	6	1	0.00	0.26	0.01	
1H	0	6138	27	-0	0	-0	5	1	0.00	0.26	0.01	
1I	0	5411	24	-0	0	0	5	1	0.00	0.23	0.01	
1J	0	5411	26	-0	0	0	5	1	0.00	0.23	0.01	
1K	0	5411	24	-0	0	-0	5	1	0.00	0.23	0.01	
1L	0	5411	26	-0	0	-0	5	1	0.00	0.23	0.01	
1M	0	5789	24	-0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.01	
1N	0	5789	26	-0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.01	
1O	0	5789	24	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.01	
1P	0	5789	26	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.01	
2	0	8229	36	-0	0	-0	8	1	0.01	0.34	0.02	
1A	27	5062	21	0	0	0	13	1	0.00	0.21	0.03	
1B	27	5062	25	0	0	0	11	1	0.00	0.21	0.02	
1C	27	5062	21	-0	0	-0	13	1	0.00	0.21	0.03	
1D	27	5062	25	-0	0	-0	11	1	0.00	0.21	0.02	
1E	27	6138	21	0	0	0	13	1	0.00	0.26	0.03	
1F	27	6138	25	0	0	0	11	1	0.00	0.26	0.02	
1G	27	6138	21	-0	0	-0	13	1	0.00	0.26	0.03	
1H	27	6138	25	-0	0	-0	11	1	0.00	0.26	0.02	
1I	27	5411	22	-0	0	0	12	1	0.00	0.23	0.02	
1J	27	5411	24	-0	0	0	11	1	0.00	0.23	0.02	
1K	27	5411	22	-0	0	-0	12	1	0.00	0.23	0.02	
1L	27	5411	24	-0	0	-0	11	1	0.00	0.23	0.02	
1M	27	5789	22	-0	0	0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1N	27	5789	24	-0	0	0	11	1	0.00	0.24	0.02	
1O	27	5789	22	-0	0	-0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1P	27	5789	24	-0	0	-0	11	1	0.00	0.24	0.02	
2	27	8229	34	-0	0	-0	17	1	0.00	0.34	0.04	
1A	54	5062	19	0	0	0	19	1	0.00	0.21	0.04	
1B	54	5062	23	0	0	0	16	1	0.00	0.21	0.03	
1C	54	5062	19	-0	0	-0	19	1	0.00	0.21	0.04	
1D	54	5062	23	-0	0	-0	16	1	0.00	0.21	0.03	
1E	54	6138	19	0	0	0	19	1	0.00	0.26	0.04	
1F	54	6138	23	0	0	0	16	1	0.00	0.26	0.03	
1G	54	6138	19	-0	0	-0	19	1	0.00	0.26	0.04	
1H	54	6138	23	-0	0	-0	16	1	0.00	0.26	0.03	
1I	54	5411	20	-0	0	0	18	1	0.00	0.23	0.04	
1J	54	5411	22	-0	0	0	17	1	0.00	0.23	0.03	
1K	54	5411	20	-0	0	-0	18	1	0.00	0.23	0.04	
1L	54	5411	22	-0	0	-0	17	1	0.00	0.23	0.03	
1M	54	5789	20	-0	0	0	18	1	0.00	0.24	0.04	
1N	54	5789	22	-0	0	0	17	1	0.00	0.24	0.03	
1O	54	5789	20	-0	0	-0	18	1	0.00	0.24	0.04	
1P	54	5789	22	-0	0	-0	17	1	0.00	0.24	0.03	
2	54	8229	31	-0	0	0	26	1	0.00	0.34	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 63 NI 187 NF 185 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	5755	17	0	0	0	6	1	0.00	0.24	0.01	
1B	0	5755	22	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.01	
1C	0	5755	17	-1	0	-0	6	1	0.00	0.24	0.01	
1D	0	5755	22	-1	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.01	
1E	0	6999	17	0	0	0	6	1	0.00	0.29	0.01	
1F	0	6999	22	0	0	0	5	1	0.00	0.29	0.01	
1G	0	6999	17	-1	0	-0	6	1	0.00	0.29	0.01	
1H	0	6999	22	-1	0	-0	5	1	0.00	0.29	0.01	
1I	0	6156	19	0	0	0	5	1	0.00	0.26	0.01	
1J	0	6156	20	0	0	0	5	1	0.00	0.26	0.01	
1K	0	6156	19	-0	0	-0	5	1	0.00	0.26	0.01	
1L	0	6156	20	-0	0	-0	5	1	0.00	0.26	0.01	

1M	0	6598	19	0	0	0	5	1	0.00	0.28	0.01
1N	0	6598	20	0	0	0	5	1	0.00	0.28	0.01
1O	0	6598	19	-0	0	-0	5	1	0.00	0.28	0.01
1P	0	6598	20	-0	0	-0	5	1	0.00	0.28	0.01
2	0	9372	28	-0	0	-0	8	1	0.00	0.39	0.02
1A	25	5755	16	0	0	0	11	1	0.00	0.24	0.02
1B	25	5755	20	0	0	0	9	1	0.00	0.24	0.02
1C	25	5755	16	-1	0	-0	11	1	0.00	0.24	0.02
1D	25	5755	20	-1	0	-0	9	1	0.00	0.24	0.02
1E	25	6999	16	0	0	0	11	1	0.00	0.29	0.02
1F	25	6999	20	0	0	0	9	1	0.00	0.29	0.02
1G	25	6999	16	-1	0	-0	11	1	0.00	0.29	0.02
1H	25	6999	20	-1	0	-0	9	1	0.00	0.29	0.02
1I	25	6156	17	0	0	0	10	1	0.00	0.26	0.02
1J	25	6156	18	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02
1K	25	6156	17	-0	0	-0	10	1	0.00	0.26	0.02
1L	25	6156	18	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02
1M	25	6598	17	0	0	0	10	1	0.00	0.28	0.02
1N	25	6598	18	0	0	0	9	1	0.00	0.28	0.02
1O	25	6598	17	-0	0	-0	10	1	0.00	0.28	0.02
1P	25	6598	18	-0	0	-0	9	1	0.00	0.28	0.02
2	25	9372	26	-0	0	0	14	1	0.00	0.39	0.04
1A	50	5755	14	0	0	0	16	1	0.00	0.24	0.03
1B	50	5755	18	0	0	0	13	1	0.00	0.24	0.02
1C	50	5755	14	-1	0	-0	16	1	0.00	0.24	0.03
1D	50	5755	18	-1	0	-0	13	1	0.00	0.24	0.02
1E	50	6999	14	0	0	0	16	1	0.00	0.29	0.03
1F	50	6999	18	0	0	0	13	1	0.00	0.29	0.03
1G	50	6999	14	-1	0	-0	16	1	0.00	0.29	0.03
1H	50	6999	18	-1	0	-0	13	1	0.00	0.29	0.03
1I	50	6156	15	0	0	0	15	1	0.00	0.26	0.03
1J	50	6156	17	0	0	0	14	1	0.00	0.26	0.03
1K	50	6156	15	-0	0	-0	15	1	0.00	0.26	0.03
1L	50	6156	17	-0	0	-0	14	1	0.00	0.26	0.03
1M	50	6598	15	0	0	0	15	1	0.00	0.28	0.03
1N	50	6598	17	0	0	0	14	1	0.00	0.28	0.03
1O	50	6598	15	-0	0	-0	15	1	0.00	0.28	0.03
1P	50	6598	17	-0	0	-0	14	1	0.00	0.28	0.03
2	50	9372	24	-0	0	0	21	1	0.00	0.39	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 64 NI 185 NF 183 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5627	2	0	0	0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1B	0	5627	3	0	0	0	7	1	0.00	0.24	0.01	
1C	0	5627	2	-0	0	-0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1D	0	5627	3	-0	0	-0	7	1	0.00	0.24	0.01	
1E	0	6847	2	0	0	0	9	1	0.00	0.29	0.02	
1F	0	6847	3	0	0	0	7	1	0.00	0.29	0.02	
1G	0	6847	2	-0	0	-0	9	1	0.00	0.29	0.02	
1H	0	6847	3	-0	0	-0	7	1	0.00	0.29	0.02	
1I	0	6024	3	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1J	0	6024	3	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1K	0	6024	3	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1L	0	6024	3	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1M	0	6450	3	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1N	0	6450	3	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1O	0	6450	3	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1P	0	6450	3	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02	
2	0	9165	4	-0	0	-0	12	1	0.00	0.38	0.03	
1A	25	5627	1	0	0	0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1B	25	5627	2	0	0	0	8	1	0.00	0.24	0.02	
1C	25	5627	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1D	25	5627	2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.24	0.02	
1E	25	6847	1	0	0	0	9	1	0.00	0.29	0.02	
1F	25	6847	2	0	0	0	8	1	0.00	0.29	0.02	
1G	25	6847	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.29	0.02	
1H	25	6847	2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.29	0.02	
1I	25	6024	1	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1J	25	6024	1	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1K	25	6024	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1L	25	6024	1	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1M	25	6450	1	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02	
1N	25	6450	1	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1O	25	6450	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02	
1P	25	6450	1	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02	

2	25	9165	2	-0	0	-0	13	1	0.00	0.38	0.03
1A	50	5627	-1	0	0	0	10	1	0.00	0.24	0.02
1B	50	5627	-0	0	0	0	8	1	0.00	0.24	0.02
1C	50	5627	-1	-0	0	-0	10	1	0.00	0.24	0.02
1D	50	5627	-0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.24	0.02
1E	50	6847	-1	0	0	0	10	1	0.00	0.29	0.02
1F	50	6847	-0	0	0	0	8	1	0.00	0.29	0.02
1G	50	6847	-1	-0	0	-0	10	1	0.00	0.29	0.02
1H	50	6847	-0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.29	0.02
1I	50	6024	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02
1J	50	6024	-0	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02
1K	50	6024	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02
1L	50	6024	-0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02
1M	50	6450	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02
1N	50	6450	-0	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02
1O	50	6450	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02
1P	50	6450	-0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02
2	50	9165	-1	-0	0	0	13	1	0.00	0.38	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 65 NI 150 NF 14 Lungh. 50.5 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2499	-147	5	0	0	22	1	0.02	0.10	0.04	
1B	0	-2499	-115	5	0	0	18	1	0.02	0.10	0.04	
1C	0	-2499	-147	-5	0	-0	22	1	0.02	0.10	0.04	
1D	0	-2499	-115	-5	0	-0	18	1	0.02	0.10	0.04	
1E	0	-2207	-147	5	0	0	22	1	0.02	0.09	0.04	
1F	0	-2207	-115	5	0	0	18	1	0.02	0.09	0.04	
1G	0	-2207	-147	-5	0	-0	22	1	0.02	0.09	0.04	
1H	0	-2207	-115	-5	0	-0	18	1	0.02	0.09	0.04	
1I	0	-2546	-163	2	0	0	24	1	0.02	0.11	0.05	
1J	0	-2546	-99	2	0	0	16	1	0.01	0.11	0.03	
1K	0	-2546	-163	-2	0	-0	24	1	0.02	0.11	0.05	
1L	0	-2546	-99	-2	0	-0	16	1	0.01	0.11	0.03	
1M	0	-2160	-163	2	0	0	24	1	0.02	0.09	0.05	
1N	0	-2160	-99	2	0	0	16	1	0.01	0.09	0.03	
1O	0	-2160	-163	-2	0	-0	24	1	0.02	0.09	0.05	
1P	0	-2160	-99	-2	0	-0	16	1	0.01	0.09	0.03	
2	0	-3467	-194	0	0	-0	29	1	0.03	0.14	0.06	
1A	25	-2499	-149	5	0	-1	-15	1	0.02	0.10	0.03	
1B	25	-2499	-117	5	0	-1	-12	1	0.02	0.10	0.02	
1C	25	-2499	-149	-5	0	1	-15	1	0.02	0.10	0.03	
1D	25	-2499	-117	-5	0	1	-12	1	0.02	0.10	0.02	
1E	25	-2207	-149	5	0	-1	-15	1	0.02	0.09	0.03	
1F	25	-2207	-117	5	0	-1	-12	1	0.02	0.09	0.02	
1G	25	-2207	-149	-5	0	1	-15	1	0.02	0.09	0.03	
1H	25	-2207	-117	-5	0	1	-12	1	0.02	0.09	0.02	
1I	25	-2546	-165	2	0	-0	-17	1	0.02	0.11	0.03	
1J	25	-2546	-101	2	0	-0	-10	1	0.01	0.11	0.02	
1K	25	-2546	-165	-2	0	0	-17	1	0.02	0.11	0.03	
1L	25	-2546	-101	-2	0	0	-10	1	0.01	0.11	0.02	
1M	25	-2160	-165	2	0	-0	-17	1	0.02	0.09	0.03	
1N	25	-2160	-101	2	0	-0	-10	1	0.01	0.09	0.02	
1O	25	-2160	-165	-2	0	0	-17	1	0.02	0.09	0.03	
1P	25	-2160	-101	-2	0	0	-10	1	0.01	0.09	0.02	
2	25	-3467	-196	0	0	-0	-20	1	0.03	0.14	0.04	
1A	50	-2499	-151	5	0	-2	-53	1	0.02	0.10	0.11	
1B	50	-2499	-119	5	0	-2	-41	1	0.02	0.10	0.08	
1C	50	-2499	-151	-5	0	2	-53	1	0.02	0.10	0.11	
1D	50	-2499	-119	-5	0	2	-41	1	0.02	0.10	0.08	
1E	50	-2207	-151	5	0	-2	-53	1	0.02	0.09	0.11	
1F	50	-2207	-119	5	0	-2	-41	1	0.02	0.09	0.08	
1G	50	-2207	-151	-5	0	2	-53	1	0.02	0.09	0.11	
1H	50	-2207	-119	-5	0	2	-41	1	0.02	0.09	0.08	
1I	50	-2546	-167	2	0	-1	-59	1	0.02	0.11	0.12	
1J	50	-2546	-103	2	0	-1	-35	1	0.01	0.11	0.07	
1K	50	-2546	-167	-2	0	1	-59	1	0.02	0.11	0.12	
1L	50	-2546	-103	-2	0	1	-35	1	0.01	0.11	0.07	
1M	50	-2160	-167	2	0	-1	-59	1	0.02	0.09	0.12	
1N	50	-2160	-103	2	0	-1	-35	1	0.01	0.09	0.07	
1O	50	-2160	-167	-2	0	1	-59	1	0.02	0.09	0.12	
1P	50	-2160	-103	-2	0	1	-35	1	0.01	0.09	0.07	
2	50	-3467	-198	0	0	-0	-70	1	0.03	0.14	0.14	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2499	-2	-53	1	0.9876	0.9878	0.9753	--	--	0.11	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1B	-2499	-2	-41	1	0.9876	0.9878	0.9747	--	--	0.11	--	0.19	Snell. 'zx'= 22
1C	-2499	2	-53	1	0.9876	0.9854	0.9753	--	--	0.11	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1D	-2499	2	-41	1	0.9876	0.9854	0.9747	--	--	0.11	--	0.19	Snell. 'zx'= 22
1E	-2207	-2	-53	1	0.9876	0.9892	0.9782	--	--	0.09	--	0.20	Snell. 'zx'= 22
1F	-2207	-2	-41	1	0.9876	0.9892	0.9776	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 22
1G	-2207	2	-53	1	0.9876	0.9871	0.9782	--	--	0.09	--	0.20	Snell. 'zx'= 22
1H	-2207	2	-41	1	0.9876	0.9871	0.9776	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 22
1I	-2546	-1	-59	1	0.9876	0.9891	0.9749	--	--	0.11	--	0.22	Snell. 'zx'= 22
1J	-2546	-1	-35	1	0.9876	0.9891	0.9739	--	--	0.11	--	0.18	Snell. 'zx'= 22
1K	-2546	1	-59	1	0.9876	0.9829	0.9749	--	--	0.11	--	0.22	Snell. 'zx'= 22
1L	-2546	1	-35	1	0.9876	0.9829	0.9739	--	--	0.11	--	0.18	Snell. 'zx'= 22
1M	-2160	-1	-59	1	0.9876	0.9907	0.9787	--	--	0.09	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1N	-2160	-1	-35	1	0.9876	0.9907	0.9779	--	--	0.09	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1O	-2160	1	-59	1	0.9876	0.9855	0.9787	--	--	0.09	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1P	-2160	1	-35	1	0.9876	0.9855	0.9779	--	--	0.09	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
2	-3467	-0	-70	1	0.9876	1.0117	0.9652	--	--	0.15	--	0.28	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 66 NI 148 NF 150 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-394	-29	2	0	1	12	1	0.00	0.02	0.02	
1B	0	-394	-25	2	0	1	10	1	0.00	0.02	0.02	
1C	0	-394	-29	-2	0	-1	12	1	0.00	0.02	0.02	
1D	0	-394	-25	-2	0	-1	10	1	0.00	0.02	0.02	
1E	0	-130	-29	2	0	1	12	1	0.00	0.01	0.02	
1F	0	-130	-25	2	0	1	10	1	0.00	0.01	0.02	
1G	0	-130	-29	-2	0	-1	12	1	0.00	0.01	0.02	
1H	0	-130	-25	-2	0	-1	10	1	0.00	0.01	0.02	
1I	0	-658	-29	1	0	0	12	1	0.00	0.03	0.02	
1J	0	-658	-24	1	0	0	9	1	0.00	0.03	0.02	
1K	0	-658	-29	-1	0	-0	12	1	0.00	0.03	0.02	
1L	0	-658	-24	-1	0	-0	9	1	0.00	0.03	0.02	
1M	0	135	-29	1	0	0	12	1	0.00	0.01	0.02	
1N	0	135	-24	1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1O	0	135	-29	-1	0	-0	12	1	0.00	0.01	0.02	
1P	0	135	-24	-1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02	
2	0	-387	-40	0	0	-0	16	1	0.01	0.02	0.03	
1A	25	-394	-30	2	0	0	4	1	0.00	0.02	0.01	
1B	25	-394	-27	2	0	0	4	1	0.00	0.02	0.01	
1C	25	-394	-30	-2	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.01	
1D	25	-394	-27	-2	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.01	
1E	25	-130	-30	2	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1F	25	-130	-27	2	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1G	25	-130	-30	-2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1H	25	-130	-27	-2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1I	25	-658	-31	1	0	-0	5	1	0.00	0.03	0.01	
1J	25	-658	-26	1	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1K	25	-658	-31	-1	0	-0	5	1	0.00	0.03	0.01	
1L	25	-658	-26	-1	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1M	25	135	-31	1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1N	25	135	-26	1	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1O	25	135	-31	-1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1P	25	135	-26	-1	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
2	25	-387	-42	0	0	-0	6	1	0.01	0.02	0.01	
1A	50	-394	-32	2	0	-0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1B	50	-394	-28	2	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1C	50	-394	-32	-2	0	0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1D	50	-394	-28	-2	0	0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1E	50	-130	-32	2	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1F	50	-130	-28	2	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1G	50	-130	-32	-2	0	0	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1H	50	-130	-28	-2	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1I	50	-658	-33	1	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1J	50	-658	-28	1	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1K	50	-658	-33	-1	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1L	50	-658	-28	-1	0	0	-4	1	0.00	0.03	0.01	
1M	50	135	-33	1	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1N	50	135	-28	1	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1O	50	135	-33	-1	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1P	50	135	-28	-1	0	0	-4	1	0.00	0.01	0.01	
2	50	-387	-44	0	0	-0	-5	1	0.01	0.02	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-394	1	12	1	0.9881	0.9938	0.9966	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1B	-394	1	10	1	0.9881	0.9938	0.9967	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1C	-394	-1	12	1	0.9881	0.9950	0.9966	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1D	-394	-1	10	1	0.9881	0.9950	0.9967	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1E	-130	1	12	1	0.9881	0.9979	0.9989	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1F	-130	1	10	1	0.9881	0.9979	0.9989	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1G	-130	-1	12	1	0.9881	0.9984	0.9989	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1H	-130	-1	10	1	0.9881	0.9984	0.9989	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1I	-658	-0	12	1	0.9881	0.9903	0.9954	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1J	-658	-0	9	1	0.9881	0.9903	0.9931	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1K	-658	-0	12	1	0.9881	0.9905	0.9954	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1L	-658	-0	9	1	0.9881	0.9905	0.9931	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
2	-387	-0	16	1	0.9881	1.0000	0.9967	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 67 NI 146 NF 148 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	836	-32	1	0	1	12	1	0.00	0.03	0.02	
1B	0	836	-25	1	0	1	10	1	0.00	0.03	0.02	
1C	0	836	-32	-1	0	-1	12	1	0.00	0.03	0.02	
1D	0	836	-25	-1	0	-1	10	1	0.00	0.03	0.02	
1E	0	1306	-32	1	0	1	12	1	0.00	0.05	0.02	
1F	0	1306	-25	1	0	1	10	1	0.00	0.05	0.02	
1G	0	1306	-32	-1	0	-1	12	1	0.00	0.05	0.02	
1H	0	1306	-25	-1	0	-1	10	1	0.00	0.05	0.02	
1I	0	476	-34	1	0	0	13	1	0.00	0.02	0.03	
1J	0	476	-22	1	0	0	9	1	0.00	0.02	0.02	
1K	0	476	-34	-1	0	-0	13	1	0.00	0.02	0.03	
1L	0	476	-22	-1	0	-0	9	1	0.00	0.02	0.02	
1M	0	1666	-34	1	0	0	13	1	0.00	0.07	0.03	
1N	0	1666	-22	1	0	0	9	1	0.00	0.07	0.02	
1O	0	1666	-34	-1	0	-0	13	1	0.00	0.07	0.03	
1P	0	1666	-22	-1	0	-0	9	1	0.00	0.07	0.02	
2	0	1576	-42	0	0	-0	16	1	0.01	0.07	0.03	
1A	25	836	-33	1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1B	25	836	-26	1	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1C	25	836	-33	-1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1D	25	836	-26	-1	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1E	25	1306	-33	1	0	0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1F	25	1306	-26	1	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1G	25	1306	-33	-1	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1H	25	1306	-26	-1	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1I	25	476	-36	1	0	0	5	1	0.01	0.02	0.01	
1J	25	476	-24	1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1K	25	476	-36	-1	0	-0	5	1	0.01	0.02	0.01	
1L	25	476	-24	-1	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1M	25	1666	-36	1	0	0	5	1	0.01	0.07	0.01	
1N	25	1666	-24	1	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1O	25	1666	-36	-1	0	-0	5	1	0.01	0.07	0.01	
1P	25	1666	-24	-1	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
2	25	1576	-44	0	0	-0	6	1	0.01	0.07	0.01	
1A	50	836	-35	1	0	-0	-4	1	0.01	0.03	0.01	
1B	50	836	-28	1	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1C	50	836	-35	-1	0	0	-4	1	0.01	0.03	0.01	
1D	50	836	-28	-1	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1E	50	1306	-35	1	0	-0	-4	1	0.01	0.05	0.01	
1F	50	1306	-28	1	0	-0	-3	1	0.00	0.05	0.01	
1G	50	1306	-35	-1	0	0	-4	1	0.01	0.05	0.01	
1H	50	1306	-28	-1	0	0	-3	1	0.00	0.05	0.01	
1I	50	476	-38	1	0	-0	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1J	50	476	-25	1	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1K	50	476	-38	-1	0	0	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1L	50	476	-25	-1	0	0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1M	50	1666	-38	1	0	-0	-5	1	0.01	0.07	0.01	
1N	50	1666	-25	1	0	-0	-3	1	0.00	0.07	0.01	
1O	50	1666	-38	-1	0	0	-5	1	0.01	0.07	0.01	
1P	50	1666	-25	-1	0	0	-3	1	0.00	0.07	0.01	
2	50	1576	-46	0	0	-0	-6	1	0.01	0.07	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 68 NI 144 NF 146 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1362	-14	1	0	0	9	1	0.00	0.06	0.02	
1B	0	1362	-9	1	0	0	7	1	0.00	0.06	0.01	
1C	0	1362	-14	-1	0	-0	9	1	0.00	0.06	0.02	
1D	0	1362	-9	-1	0	-0	7	1	0.00	0.06	0.01	
1E	0	1996	-14	1	0	0	9	1	0.00	0.08	0.02	
1F	0	1996	-9	1	0	0	7	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	1996	-14	-1	0	-0	9	1	0.00	0.08	0.02	
1H	0	1996	-9	-1	0	-0	7	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	942	-16	1	0	0	10	1	0.00	0.04	0.02	
1J	0	942	-7	1	0	0	6	1	0.00	0.04	0.01	
1K	0	942	-16	-1	0	-0	10	1	0.00	0.04	0.02	
1L	0	942	-7	-1	0	-0	6	1	0.00	0.04	0.01	
1M	0	2416	-16	1	0	0	10	1	0.00	0.10	0.02	
1N	0	2416	-7	1	0	0	6	1	0.00	0.10	0.01	
1O	0	2416	-16	-1	0	-0	10	1	0.00	0.10	0.02	
1P	0	2416	-7	-1	0	-0	6	1	0.00	0.10	0.01	
2	0	2472	-17	0	0	0	12	1	0.00	0.10	0.02	
1A	25	1362	-15	1	0	0	6	1	0.00	0.06	0.01	
1B	25	1362	-11	1	0	0	5	1	0.00	0.06	0.01	
1C	25	1362	-15	-1	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.01	
1D	25	1362	-11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.01	
1E	25	1996	-15	1	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1F	25	1996	-11	1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1G	25	1996	-15	-1	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1H	25	1996	-11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1I	25	942	-17	1	0	0	7	1	0.00	0.04	0.01	
1J	25	942	-9	1	0	0	4	1	0.00	0.04	0.01	
1K	25	942	-17	-1	0	-0	7	1	0.00	0.04	0.01	
1L	25	942	-9	-1	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.01	
1M	25	2416	-17	1	0	0	7	1	0.00	0.10	0.01	
1N	25	2416	-9	1	0	0	4	1	0.00	0.10	0.01	
1O	25	2416	-17	-1	0	-0	7	1	0.00	0.10	0.01	
1P	25	2416	-9	-1	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.01	
2	25	2472	-19	0	0	-0	8	1	0.00	0.10	0.02	
1A	50	1362	-17	1	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.00	
1B	50	1362	-13	1	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1C	50	1362	-17	-1	0	0	2	1	0.00	0.06	0.00	
1D	50	1362	-13	-1	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1E	50	1996	-17	1	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.00	
1F	50	1996	-13	1	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1G	50	1996	-17	-1	0	0	2	1	0.00	0.08	0.00	
1H	50	1996	-13	-1	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1I	50	942	-19	1	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.00	
1J	50	942	-10	1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1K	50	942	-19	-1	0	0	2	1	0.00	0.04	0.00	
1L	50	942	-10	-1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1M	50	2416	-19	1	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.00	
1N	50	2416	-10	1	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1O	50	2416	-19	-1	0	0	2	1	0.00	0.10	0.00	
1P	50	2416	-10	-1	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
2	50	2472	-22	0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 69 NI 142 NF 144 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1206	2	1	0	0	6	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	1206	5	1	0	0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	1206	2	-1	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	1206	5	-1	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	1904	2	1	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1F	0	1904	5	1	0	0	4	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	1904	2	-1	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1H	0	1904	5	-1	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	749	-0	1	0	0	7	1	0.00	0.03	0.01	
1J	0	749	7	1	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1K	0	749	-0	-1	0	-0	7	1	0.00	0.03	0.01	
1L	0	749	7	-1	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1M	0	2361	-0	1	0	0	7	1	0.00	0.10	0.01	
1N	0	2361	7	1	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1O	0	2361	-0	-1	0	-0	7	1	0.00	0.10	0.01	
1P	0	2361	7	-1	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
2	0	2290	5	0	0	0	7	1	0.00	0.10	0.01	

1A	25	1206	0	1	0	0	6	1	0.00	0.05	0.01
1B	25	1206	3	1	0	0	5	1	0.00	0.05	0.01
1C	25	1206	0	-1	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.01
1D	25	1206	3	-1	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.01
1E	25	1904	0	1	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01
1F	25	1904	3	1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01
1G	25	1904	0	-1	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01
1H	25	1904	3	-1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01
1I	25	749	-2	1	0	0	7	1	0.00	0.03	0.01
1J	25	749	5	1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01
1K	25	749	-2	-1	0	-0	7	1	0.00	0.03	0.01
1L	25	749	5	-1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01
1M	25	2361	-2	1	0	0	7	1	0.00	0.10	0.01
1N	25	2361	5	1	0	0	4	1	0.00	0.10	0.01
1O	25	2361	-2	-1	0	-0	7	1	0.00	0.10	0.01
1P	25	2361	5	-1	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.01
2	25	2290	2	0	0	-0	8	1	0.00	0.10	0.02
1A	50	1206	-2	1	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.01
1B	50	1206	1	1	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.01
1C	50	1206	-2	-1	0	0	6	1	0.00	0.05	0.01
1D	50	1206	1	-1	0	0	5	1	0.00	0.05	0.01
1E	50	1904	-2	1	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01
1F	50	1904	1	1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01
1G	50	1904	-2	-1	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01
1H	50	1904	1	-1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01
1I	50	749	-4	1	0	-0	6	1	0.00	0.03	0.01
1J	50	749	3	1	0	-0	5	1	0.00	0.03	0.01
1K	50	749	-4	-1	0	0	6	1	0.00	0.03	0.01
1L	50	749	3	-1	0	0	5	1	0.00	0.03	0.01
1M	50	2361	-4	1	0	-0	6	1	0.00	0.10	0.01
1N	50	2361	3	1	0	-0	5	1	0.00	0.10	0.01
1O	50	2361	-4	-1	0	0	6	1	0.00	0.10	0.01
1P	50	2361	3	-1	0	0	5	1	0.00	0.10	0.01
2	50	2290	-0	0	0	-0	8	1	0.00	0.10	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 70 NI 140 NF 142 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	381	26	1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	381	29	1	0	0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1C	0	381	26	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	381	29	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1E	0	1037	26	1	0	0	-2	1	0.00	0.04	0.00	
1F	0	1037	29	1	0	0	-3	1	0.00	0.04	0.01	
1G	0	1037	26	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.00	
1H	0	1037	29	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.04	0.01	
1I	0	-97	25	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-97	30	1	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-97	25	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-97	30	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	1516	25	1	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1N	0	1516	30	1	0	0	-4	1	0.00	0.06	0.01	
1O	0	1516	25	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1P	0	1516	30	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.06	0.01	
2	0	1044	40	0	0	0	-4	1	0.01	0.04	0.01	
1A	25	381	25	1	0	0	4	1	0.00	0.02	0.01	
1B	25	381	27	1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1C	25	381	25	-1	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.01	
1D	25	381	27	-1	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1E	25	1037	25	1	0	0	4	1	0.00	0.04	0.01	
1F	25	1037	27	1	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1G	25	1037	25	-1	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.01	
1H	25	1037	27	-1	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1I	25	-97	23	1	0	0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1J	25	-97	29	1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	25	-97	23	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1L	25	-97	29	-1	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	25	1516	23	1	0	0	5	1	0.00	0.06	0.01	
1N	25	1516	29	1	0	0	2	1	0.00	0.06	0.00	
1O	25	1516	23	-1	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.01	
1P	25	1516	29	-1	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.00	
2	25	1044	38	0	0	0	6	1	0.01	0.04	0.01	
1A	50	381	23	1	0	-0	11	1	0.00	0.02	0.02	
1B	50	381	25	1	0	-0	9	1	0.00	0.02	0.02	
1C	50	381	23	-1	0	0	11	1	0.00	0.02	0.02	

1D	50	381	25	-1	0	0	9	1	0.00	0.02	0.02
1E	50	1037	23	1	0	-0	11	1	0.00	0.04	0.02
1F	50	1037	25	1	0	-0	9	1	0.00	0.04	0.02
1G	50	1037	23	-1	0	0	11	1	0.00	0.04	0.02
1H	50	1037	25	-1	0	0	9	1	0.00	0.04	0.02
1I	50	-97	21	1	0	-0	11	1	0.00	0.00	0.02
1J	50	-97	27	1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02
1K	50	-97	21	-1	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02
1L	50	-97	27	-1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1M	50	1516	21	1	0	-0	11	1	0.00	0.06	0.02
1N	50	1516	27	1	0	-0	9	1	0.00	0.06	0.02
1O	50	1516	21	-1	0	0	11	1	0.00	0.06	0.02
1P	50	1516	27	-1	0	0	9	1	0.00	0.06	0.02
2	50	1044	36	0	0	-0	15	1	0.01	0.04	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-97	0	11	1	0.9881	0.9985	0.9995	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1J	-97	0	9	1	0.9881	0.9985	0.9989	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 22
1K	-97	-0	11	1	0.9881	0.9985	0.9995	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1L	-97	-0	9	1	0.9881	0.9985	0.9989	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 71 NI 11 NF 164 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	618	158	3	0	1	-52	1	0.02	0.03	0.10	
1B	0	618	171	3	0	1	-56	1	0.02	0.03	0.11	
1C	0	618	158	-3	0	-1	-52	1	0.02	0.03	0.10	
1D	0	618	171	-3	0	-1	-56	1	0.02	0.03	0.11	
1E	0	1402	158	3	0	1	-52	1	0.02	0.06	0.10	
1F	0	1402	171	3	0	1	-56	1	0.02	0.06	0.11	
1G	0	1402	158	-3	0	-1	-52	1	0.02	0.06	0.10	
1H	0	1402	171	-3	0	-1	-56	1	0.02	0.06	0.11	
1I	0	-215	155	2	0	1	-52	1	0.02	0.01	0.10	
1J	0	-215	174	2	0	1	-57	1	0.03	0.01	0.11	
1K	0	-215	155	-2	0	-1	-52	1	0.02	0.01	0.10	
1L	0	-215	174	-2	0	-1	-57	1	0.03	0.01	0.11	
1M	0	2235	155	2	0	1	-52	1	0.02	0.09	0.10	
1N	0	2235	174	2	0	1	-57	1	0.03	0.09	0.11	
1O	0	2235	155	-2	0	-1	-52	1	0.02	0.09	0.10	
1P	0	2235	174	-2	0	-1	-57	1	0.03	0.09	0.11	
2	0	1487	242	-0	0	-0	-80	1	0.04	0.06	0.16	
1A	25	618	156	3	0	0	-13	1	0.02	0.03	0.03	
1B	25	618	169	3	0	0	-14	1	0.02	0.03	0.03	
1C	25	618	156	-3	0	-0	-13	1	0.02	0.03	0.03	
1D	25	618	169	-3	0	-0	-14	1	0.02	0.03	0.03	
1E	25	1402	156	3	0	0	-13	1	0.02	0.06	0.03	
1F	25	1402	169	3	0	0	-14	1	0.02	0.06	0.03	
1G	25	1402	156	-3	0	-0	-13	1	0.02	0.06	0.03	
1H	25	1402	169	-3	0	-0	-14	1	0.02	0.06	0.03	
1I	25	-215	154	2	0	0	-13	1	0.02	0.01	0.03	
1J	25	-215	172	2	0	0	-13	1	0.02	0.01	0.03	
1K	25	-215	154	-2	0	-0	-13	1	0.02	0.01	0.03	
1L	25	-215	172	-2	0	-0	-13	1	0.02	0.01	0.03	
1M	25	2235	154	2	0	0	-13	1	0.02	0.09	0.03	
1N	25	2235	172	2	0	0	-13	1	0.02	0.09	0.03	
1O	25	2235	154	-2	0	-0	-13	1	0.02	0.09	0.03	
1P	25	2235	172	-2	0	-0	-13	1	0.02	0.09	0.03	
2	25	1487	240	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.06	0.04	
1A	50	618	155	3	0	-1	26	1	0.02	0.03	0.05	
1B	50	618	168	3	0	-1	29	1	0.02	0.03	0.06	
1C	50	618	155	-3	0	1	26	1	0.02	0.03	0.05	
1D	50	618	168	-3	0	1	29	1	0.02	0.03	0.06	
1E	50	1402	155	3	0	-1	26	1	0.02	0.06	0.05	
1F	50	1402	168	3	0	-1	29	1	0.02	0.06	0.06	
1G	50	1402	155	-3	0	1	26	1	0.02	0.06	0.05	
1H	50	1402	168	-3	0	1	29	1	0.02	0.06	0.06	
1I	50	-215	152	2	0	-0	25	1	0.02	0.01	0.05	
1J	50	-215	170	2	0	-0	30	1	0.02	0.01	0.06	
1K	50	-215	152	-2	0	0	25	1	0.02	0.01	0.05	
1L	50	-215	170	-2	0	0	30	1	0.02	0.01	0.06	
1M	50	2235	152	2	0	-0	25	1	0.02	0.09	0.05	
1N	50	2235	170	2	0	-0	30	1	0.02	0.09	0.06	
1O	50	2235	152	-2	0	0	25	1	0.02	0.09	0.05	
1P	50	2235	170	-2	0	0	30	1	0.02	0.09	0.06	
2	50	1487	238	-0	0	-0	40	1	0.03	0.06	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-215	1	-52	1	0.9881	0.9974	0.9977	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 22
1J	-215	1	-57	1	0.9881	0.9974	0.9975	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 22
1K	-215	-1	-52	1	0.9881	0.9974	0.9977	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 22
1L	-215	-1	-57	1	0.9881	0.9974	0.9975	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 72 NI 164 NF 162 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2297	19	1	0	0	4	1	0.00	0.10	0.01	
1B	0	2297	23	1	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1C	0	2297	19	-1	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.01	
1D	0	2297	23	-1	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1E	0	3061	19	1	0	0	4	1	0.00	0.13	0.01	
1F	0	3061	23	1	0	0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1G	0	3061	19	-1	0	-0	4	1	0.00	0.13	0.01	
1H	0	3061	23	-1	0	-0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1I	0	1642	17	1	0	0	6	1	0.00	0.07	0.01	
1J	0	1642	24	1	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1K	0	1642	17	-1	0	-0	6	1	0.00	0.07	0.01	
1L	0	1642	24	-1	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1M	0	3716	17	1	0	0	6	1	0.00	0.16	0.01	
1N	0	3716	24	1	0	0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1O	0	3716	17	-1	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.01	
1P	0	3716	24	-1	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.00	
2	0	3947	30	-0	0	-0	5	1	0.00	0.17	0.01	
1A	25	2297	17	1	0	-0	9	1	0.00	0.10	0.02	
1B	25	2297	21	1	0	-0	9	1	0.00	0.10	0.02	
1C	25	2297	17	-1	0	0	9	1	0.00	0.10	0.02	
1D	25	2297	21	-1	0	0	9	1	0.00	0.10	0.02	
1E	25	3061	17	1	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1F	25	3061	21	1	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1G	25	3061	17	-1	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1H	25	3061	21	-1	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1I	25	1642	15	1	0	0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1J	25	1642	23	1	0	0	7	1	0.00	0.07	0.01	
1K	25	1642	15	-1	0	-0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1L	25	1642	23	-1	0	-0	7	1	0.00	0.07	0.01	
1M	25	3716	15	1	0	0	10	1	0.00	0.16	0.02	
1N	25	3716	23	1	0	0	7	1	0.00	0.16	0.01	
1O	25	3716	15	-1	0	-0	10	1	0.00	0.16	0.02	
1P	25	3716	23	-1	0	-0	7	1	0.00	0.16	0.01	
2	25	3947	28	-0	0	-0	13	1	0.00	0.17	0.03	
1A	50	2297	15	1	0	-0	13	1	0.00	0.10	0.02	
1B	50	2297	19	1	0	-0	14	1	0.00	0.10	0.03	
1C	50	2297	15	-1	0	0	13	1	0.00	0.10	0.02	
1D	50	2297	19	-1	0	0	14	1	0.00	0.10	0.03	
1E	50	3061	15	1	0	-0	13	1	0.00	0.13	0.02	
1F	50	3061	19	1	0	-0	14	1	0.00	0.13	0.03	
1G	50	3061	15	-1	0	0	13	1	0.00	0.13	0.02	
1H	50	3061	19	-1	0	0	14	1	0.00	0.13	0.03	
1I	50	1642	14	1	0	0	14	1	0.00	0.07	0.03	
1J	50	1642	21	1	0	0	12	1	0.00	0.07	0.02	
1K	50	1642	14	-1	0	-0	14	1	0.00	0.07	0.03	
1L	50	1642	21	-1	0	-0	12	1	0.00	0.07	0.02	
1M	50	3716	14	1	0	0	14	1	0.00	0.16	0.03	
1N	50	3716	21	1	0	0	12	1	0.00	0.16	0.02	
1O	50	3716	14	-1	0	-0	14	1	0.00	0.16	0.03	
1P	50	3716	21	-1	0	-0	12	1	0.00	0.16	0.02	
2	50	3947	26	-0	0	-0	19	1	0.00	0.17	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 73 NI 162 NF 160 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	3253	27	1	0	0	0	1	0.00	0.14	0.00
1B	0	3253	31	1	0	0	-1	1	0.00	0.14	0.00
1C	0	3253	27	-1	0	-0	0	1	0.00	0.14	0.00
1D	0	3253	31	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.14	0.00
1E	0	3941	27	1	0	0	0	1	0.00	0.16	0.00
1F	0	3941	31	1	0	0	-1	1	0.00	0.16	0.00
1G	0	3941	27	-1	0	-0	0	1	0.00	0.16	0.00
1H	0	3941	31	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.16	0.00
1I	0	2777	26	0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.00
1J	0	2777	33	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.00
1K	0	2777	26	-0	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.00
1L	0	2777	33	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.00
1M	0	4417	26	0	0	0	2	1	0.00	0.18	0.00
1N	0	4417	33	0	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.00
1O	0	4417	26	-0	0	-0	2	1	0.00	0.18	0.00
1P	0	4417	33	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.00
2	0	5298	43	0	0	0	-0	1	0.01	0.22	0.00
1A	25	3253	26	1	0	-0	7	1	0.00	0.14	0.01
1B	25	3253	29	1	0	-0	7	1	0.00	0.14	0.01
1C	25	3253	26	-1	0	0	7	1	0.00	0.14	0.01
1D	25	3253	29	-1	0	0	7	1	0.00	0.14	0.01
1E	25	3941	26	1	0	-0	7	1	0.00	0.16	0.01
1F	25	3941	29	1	0	-0	7	1	0.00	0.16	0.01
1G	25	3941	26	-1	0	0	7	1	0.00	0.16	0.01
1H	25	3941	29	-1	0	0	7	1	0.00	0.16	0.01
1I	25	2777	24	0	0	-0	8	1	0.00	0.12	0.02
1J	25	2777	31	0	0	-0	6	1	0.00	0.12	0.01
1K	25	2777	24	-0	0	0	8	1	0.00	0.12	0.02
1L	25	2777	31	-0	0	0	6	1	0.00	0.12	0.01
1M	25	4417	24	0	0	-0	8	1	0.00	0.18	0.02
1N	25	4417	31	0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.01
1O	25	4417	24	-0	0	0	8	1	0.00	0.18	0.02
1P	25	4417	31	-0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.01
2	25	5298	41	0	0	-0	10	1	0.01	0.22	0.02
1A	50	3253	24	1	0	-0	13	1	0.00	0.14	0.03
1B	50	3253	28	1	0	-0	14	1	0.00	0.14	0.03
1C	50	3253	24	-1	0	0	13	1	0.00	0.14	0.03
1D	50	3253	28	-1	0	0	14	1	0.00	0.14	0.03
1E	50	3941	24	1	0	-0	13	1	0.00	0.16	0.03
1F	50	3941	28	1	0	-0	14	1	0.00	0.16	0.03
1G	50	3941	24	-1	0	0	13	1	0.00	0.16	0.03
1H	50	3941	28	-1	0	0	14	1	0.00	0.16	0.03
1I	50	2777	22	0	0	-0	14	1	0.00	0.12	0.03
1J	50	2777	29	0	0	-0	13	1	0.00	0.12	0.03
1K	50	2777	22	-0	0	0	14	1	0.00	0.12	0.03
1L	50	2777	29	-0	0	0	13	1	0.00	0.12	0.03
1M	50	4417	22	0	0	-0	14	1	0.00	0.18	0.03
1N	50	4417	29	0	0	-0	13	1	0.00	0.18	0.03
1O	50	4417	22	-0	0	0	14	1	0.00	0.18	0.03
1P	50	4417	29	-0	0	0	13	1	0.00	0.18	0.03
2	50	5298	38	0	0	-0	20	1	0.01	0.22	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 74 NI 160 NF 158 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	3516	8	1	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1B	0	3516	12	1	0	0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1C	0	3516	8	-1	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1D	0	3516	12	-1	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1E	0	4064	8	1	0	0	7	1	0.00	0.17	0.01	
1F	0	4064	12	1	0	0	5	1	0.00	0.17	0.01	
1G	0	4064	8	-1	0	-0	7	1	0.00	0.17	0.01	
1H	0	4064	12	-1	0	-0	5	1	0.00	0.17	0.01	
1I	0	3224	5	0	0	0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1J	0	3224	15	0	0	0	4	1	0.00	0.13	0.01	
1K	0	3224	5	-0	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1L	0	3224	15	-0	0	-0	4	1	0.00	0.13	0.01	
1M	0	4356	5	0	0	0	8	1	0.00	0.18	0.02	
1N	0	4356	15	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.01	
1O	0	4356	5	-0	0	-0	8	1	0.00	0.18	0.02	
1P	0	4356	15	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.01	
2	0	5583	15	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1A	25	3516	7	1	0	0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1B	25	3516	10	1	0	0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1C	25	3516	7	-1	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1D	25	3516	10	-1	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02	

1E	25	4064	7	1	0	0	8	1	0.00	0.17	0.02
1F	25	4064	10	1	0	0	8	1	0.00	0.17	0.02
1G	25	4064	7	-1	0	-0	8	1	0.00	0.17	0.02
1H	25	4064	10	-1	0	-0	8	1	0.00	0.17	0.02
1I	25	3224	4	0	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02
1J	25	3224	13	0	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.01
1K	25	3224	4	-0	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02
1L	25	3224	13	-0	0	0	7	1	0.00	0.13	0.01
1M	25	4356	4	0	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02
1N	25	4356	13	0	0	-0	7	1	0.00	0.18	0.01
1O	25	4356	4	-0	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02
1P	25	4356	13	-0	0	0	7	1	0.00	0.18	0.01
2	25	5583	12	0	0	0	12	1	0.00	0.23	0.02
1A	50	3516	5	1	0	0	9	1	0.00	0.15	0.02
1B	50	3516	8	1	0	0	10	1	0.00	0.15	0.02
1C	50	3516	5	-1	0	-0	9	1	0.00	0.15	0.02
1D	50	3516	8	-1	0	-0	10	1	0.00	0.15	0.02
1E	50	4064	5	1	0	0	9	1	0.00	0.17	0.02
1F	50	4064	8	1	0	0	10	1	0.00	0.17	0.02
1G	50	4064	5	-1	0	-0	9	1	0.00	0.17	0.02
1H	50	4064	8	-1	0	-0	10	1	0.00	0.17	0.02
1I	50	3224	2	0	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02
1J	50	3224	11	0	0	-0	10	1	0.00	0.13	0.02
1K	50	3224	2	-0	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02
1L	50	3224	11	-0	0	0	10	1	0.00	0.13	0.02
1M	50	4356	2	0	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02
1N	50	4356	11	0	0	-0	10	1	0.00	0.18	0.02
1O	50	4356	2	-0	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02
1P	50	4356	11	-0	0	0	10	1	0.00	0.18	0.02
2	50	5583	10	0	0	-0	15	1	0.00	0.23	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 75 NI 158 NF 156 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	3078	-7	1	0	0	10	1	0.00	0.13	0.02	
1B	0	3078	-3	1	0	0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1C	0	3078	-7	-1	0	-0	10	1	0.00	0.13	0.02	
1D	0	3078	-3	-1	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1E	0	3422	-7	1	0	0	10	1	0.00	0.14	0.02	
1F	0	3422	-3	1	0	0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1G	0	3422	-7	-1	0	-0	10	1	0.00	0.14	0.02	
1H	0	3422	-3	-1	0	-0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1I	0	2977	-11	0	0	0	12	1	0.00	0.12	0.02	
1J	0	2977	1	0	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1K	0	2977	-11	-0	0	-0	12	1	0.00	0.12	0.02	
1L	0	2977	1	-0	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1M	0	3523	-11	0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1N	0	3523	1	0	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1O	0	3523	-11	-0	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1P	0	3523	1	-0	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01	
2	0	4789	-8	0	0	0	14	1	0.00	0.20	0.03	
1A	25	3078	-9	1	0	0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1B	25	3078	-5	1	0	0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1C	25	3078	-9	-1	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1D	25	3078	-5	-1	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1E	25	3422	-9	1	0	0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1F	25	3422	-5	1	0	0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1G	25	3422	-9	-1	0	-0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1H	25	3422	-5	-1	0	-0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1I	25	2977	-13	0	0	-0	8	1	0.00	0.12	0.02	
1J	25	2977	-1	0	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1K	25	2977	-13	-0	0	0	8	1	0.00	0.12	0.02	
1L	25	2977	-1	-0	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1M	25	3523	-13	0	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1N	25	3523	-1	0	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1O	25	3523	-13	-0	0	0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1P	25	3523	-1	-0	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01	
2	25	4789	-10	0	0	0	12	1	0.00	0.20	0.02	
1A	50	3078	-11	1	0	0	5	1	0.00	0.13	0.01	
1B	50	3078	-7	1	0	0	6	1	0.00	0.13	0.01	
1C	50	3078	-11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.01	
1D	50	3078	-7	-1	0	-0	6	1	0.00	0.13	0.01	
1E	50	3422	-11	1	0	0	5	1	0.00	0.14	0.01	
1F	50	3422	-7	1	0	0	6	1	0.00	0.14	0.01	
1G	50	3422	-11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.01	
1H	50	3422	-7	-1	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.01	

1I	50	2977	-15	0	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.01
1J	50	2977	-3	0	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01
1K	50	2977	-15	-0	0	0	5	1	0.00	0.12	0.01
1L	50	2977	-3	-0	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01
1M	50	3523	-15	0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.01
1N	50	3523	-3	0	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01
1O	50	3523	-15	-0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.01
1P	50	3523	-3	-0	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01
2	50	4789	-12	0	0	-0	9	1	0.00	0.20	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 76 NI 166 NF 138 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3380	179	3	0	2	-65	1	0.03	0.14	0.13	
1B	0	-3380	193	3	0	2	-69	1	0.03	0.14	0.14	
1C	0	-3380	179	-3	0	-2	-65	1	0.03	0.14	0.13	
1D	0	-3380	193	-3	0	-2	-69	1	0.03	0.14	0.14	
1E	0	-2894	179	3	0	2	-65	1	0.03	0.12	0.13	
1F	0	-2894	193	3	0	2	-69	1	0.03	0.12	0.14	
1G	0	-2894	179	-3	0	-2	-65	1	0.03	0.12	0.13	
1H	0	-2894	193	-3	0	-2	-69	1	0.03	0.12	0.14	
1I	0	-3841	171	2	0	1	-62	1	0.02	0.16	0.12	
1J	0	-3841	202	2	0	1	-72	1	0.03	0.16	0.14	
1K	0	-3841	171	-2	0	-1	-62	1	0.02	0.16	0.12	
1L	0	-3841	202	-2	0	-1	-72	1	0.03	0.16	0.14	
1M	0	-2433	171	2	0	1	-62	1	0.02	0.10	0.12	
1N	0	-2433	202	2	0	1	-72	1	0.03	0.10	0.14	
1O	0	-2433	171	-2	0	-1	-62	1	0.02	0.10	0.12	
1P	0	-2433	202	-2	0	-1	-72	1	0.03	0.10	0.14	
2	0	-4621	274	0	0	0	-98	1	0.04	0.19	0.20	
1A	27	-3380	177	3	0	1	-17	1	0.03	0.14	0.03	
1B	27	-3380	191	3	0	1	-18	1	0.03	0.14	0.03	
1C	27	-3380	177	-3	0	-1	-17	1	0.03	0.14	0.03	
1D	27	-3380	191	-3	0	-1	-18	1	0.03	0.14	0.03	
1E	27	-2894	177	3	0	1	-17	1	0.03	0.12	0.03	
1F	27	-2894	191	3	0	1	-18	1	0.03	0.12	0.03	
1G	27	-2894	177	-3	0	-1	-17	1	0.03	0.12	0.03	
1H	27	-2894	191	-3	0	-1	-18	1	0.03	0.12	0.03	
1I	27	-3841	169	2	0	0	-16	1	0.02	0.16	0.03	
1J	27	-3841	200	2	0	0	-18	1	0.03	0.16	0.04	
1K	27	-3841	169	-2	0	-0	-16	1	0.02	0.16	0.03	
1L	27	-3841	200	-2	0	-0	-18	1	0.03	0.16	0.04	
1M	27	-2433	169	2	0	0	-16	1	0.02	0.10	0.03	
1N	27	-2433	200	2	0	0	-18	1	0.03	0.10	0.04	
1O	27	-2433	169	-2	0	-0	-16	1	0.02	0.10	0.03	
1P	27	-2433	200	-2	0	-0	-18	1	0.03	0.10	0.04	
2	27	-4621	272	0	0	0	-25	1	0.04	0.19	0.05	
1A	54	-3380	175	3	0	-0	31	1	0.03	0.14	0.06	
1B	54	-3380	190	3	0	-0	34	1	0.03	0.14	0.07	
1C	54	-3380	175	-3	0	0	31	1	0.03	0.14	0.06	
1D	54	-3380	190	-3	0	0	34	1	0.03	0.14	0.07	
1E	54	-2894	175	3	0	-0	31	1	0.03	0.12	0.06	
1F	54	-2894	190	3	0	-0	34	1	0.03	0.12	0.07	
1G	54	-2894	175	-3	0	0	31	1	0.03	0.12	0.06	
1H	54	-2894	190	-3	0	0	34	1	0.03	0.12	0.07	
1I	54	-3841	167	2	0	-0	29	1	0.02	0.16	0.06	
1J	54	-3841	198	2	0	-0	36	1	0.03	0.16	0.07	
1K	54	-3841	167	-2	0	0	29	1	0.02	0.16	0.06	
1L	54	-3841	198	-2	0	0	36	1	0.03	0.16	0.07	
1M	54	-2433	167	2	0	-0	29	1	0.02	0.10	0.06	
1N	54	-2433	198	2	0	-0	36	1	0.03	0.10	0.07	
1O	54	-2433	167	-2	0	0	29	1	0.02	0.10	0.06	
1P	54	-2433	198	-2	0	0	36	1	0.03	0.10	0.07	
2	54	-4621	269	0	0	-0	47	1	0.04	0.19	0.09	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3380	2	-65	1	0.9838	0.9824	0.9628	--	--	0.14	--	0.27	Snell. 'zx'= 23
1B	-3380	2	-69	1	0.9838	0.9824	0.9622	--	--	0.14	--	0.28	Snell. 'zx'= 23
1C	-3380	-2	-65	1	0.9838	0.9824	0.9628	--	--	0.14	--	0.27	Snell. 'zx'= 23

1D	-3380	-2	-69	1	0.9838	0.9824	0.9622	--	--	0.14	--	0.28	Snell. 'zx'=	23
1E	-2894	2	-65	1	0.9838	0.9849	0.9681	--	--	0.12	--	0.25	Snell. 'zx'=	23
1F	-2894	2	-69	1	0.9838	0.9849	0.9677	--	--	0.12	--	0.26	Snell. 'zx'=	23
1G	-2894	-2	-65	1	0.9838	0.9849	0.9681	--	--	0.12	--	0.25	Snell. 'zx'=	23
1H	-2894	-2	-69	1	0.9838	0.9849	0.9677	--	--	0.12	--	0.26	Snell. 'zx'=	23
1I	-3841	1	-62	1	0.9838	0.9808	0.9583	--	--	0.16	--	0.28	Snell. 'zx'=	23
1J	-3841	1	-72	1	0.9838	0.9808	0.9566	--	--	0.16	--	0.30	Snell. 'zx'=	23
1K	-3841	-1	-62	1	0.9838	0.9808	0.9583	--	--	0.16	--	0.28	Snell. 'zx'=	23
1L	-3841	-1	-72	1	0.9838	0.9808	0.9566	--	--	0.16	--	0.30	Snell. 'zx'=	23
1M	-2433	1	-62	1	0.9838	0.9878	0.9736	--	--	0.10	--	0.23	Snell. 'zx'=	23
1N	-2433	1	-72	1	0.9838	0.9878	0.9725	--	--	0.10	--	0.24	Snell. 'zx'=	23
1O	-2433	-1	-62	1	0.9838	0.9878	0.9736	--	--	0.10	--	0.23	Snell. 'zx'=	23
1P	-2433	-1	-72	1	0.9838	0.9878	0.9725	--	--	0.10	--	0.24	Snell. 'zx'=	23
2	-4621	0	-98	1	0.9838	0.9740	0.9486	--	--	0.20	--	0.38	Snell. 'zx'=	23

ASTA NUM. 77 NI 138 NF 140 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1184	5	1	0	0	7	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-1184	10	1	0	0	5	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-1184	5	-1	0	-0	7	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-1184	10	-1	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	-662	5	1	0	0	7	1	0.00	0.03	0.01	
1F	0	-662	10	1	0	0	5	1	0.00	0.03	0.01	
1G	0	-662	5	-1	0	-0	7	1	0.00	0.03	0.01	
1H	0	-662	10	-1	0	-0	5	1	0.00	0.03	0.01	
1I	0	-1669	3	1	0	0	9	1	0.00	0.07	0.02	
1J	0	-1669	12	1	0	0	4	1	0.00	0.07	0.01	
1K	0	-1669	3	-1	0	-0	9	1	0.00	0.07	0.02	
1L	0	-1669	12	-1	0	-0	4	1	0.00	0.07	0.01	
1M	0	-177	3	1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1N	0	-177	12	1	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	-177	3	-1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1P	0	-177	12	-1	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01	
2	0	-1360	11	0	0	0	9	1	0.00	0.06	0.02	
1A	25	-1184	3	1	0	0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1B	25	-1184	8	1	0	0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1C	25	-1184	3	-1	0	-0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1D	25	-1184	8	-1	0	-0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1E	25	-662	3	1	0	0	8	1	0.00	0.03	0.02	
1F	25	-662	8	1	0	0	8	1	0.00	0.03	0.02	
1G	25	-662	3	-1	0	-0	8	1	0.00	0.03	0.02	
1H	25	-662	8	-1	0	-0	8	1	0.00	0.03	0.02	
1I	25	-1669	2	1	0	0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1J	25	-1669	10	1	0	0	6	1	0.00	0.07	0.01	
1K	25	-1669	2	-1	0	-0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1L	25	-1669	10	-1	0	-0	6	1	0.00	0.07	0.01	
1M	25	-177	2	1	0	0	10	1	0.00	0.01	0.02	
1N	25	-177	10	1	0	0	6	1	0.00	0.01	0.01	
1O	25	-177	2	-1	0	-0	10	1	0.00	0.01	0.02	
1P	25	-177	10	-1	0	-0	6	1	0.00	0.01	0.01	
2	25	-1360	9	0	0	0	12	1	0.00	0.06	0.02	
1A	50	-1184	2	1	0	-0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1B	50	-1184	6	1	0	-0	10	1	0.00	0.05	0.02	
1C	50	-1184	2	-1	0	0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1D	50	-1184	6	-1	0	0	10	1	0.00	0.05	0.02	
1E	50	-662	2	1	0	-0	8	1	0.00	0.03	0.02	
1F	50	-662	6	1	0	-0	10	1	0.00	0.03	0.02	
1G	50	-662	2	-1	0	0	8	1	0.00	0.03	0.02	
1H	50	-662	6	-1	0	0	10	1	0.00	0.03	0.02	
1I	50	-1669	-0	1	0	-0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1J	50	-1669	8	1	0	-0	8	1	0.00	0.07	0.02	
1K	50	-1669	-0	-1	0	0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1L	50	-1669	8	-1	0	0	8	1	0.00	0.07	0.02	
1M	50	-177	-0	1	0	-0	10	1	0.00	0.01	0.02	
1N	50	-177	8	1	0	-0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1O	50	-177	-0	-1	0	0	10	1	0.00	0.01	0.02	
1P	50	-177	8	-1	0	0	8	1	0.00	0.01	0.02	
2	50	-1360	6	0	0	-0	14	1	0.00	0.06	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-1184	0	8	1	0.9881	0.9868	1.0097	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'=	22
1B	-1184	0	10	1	0.9881	0.9868	1.0045	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'=	22
1C	-1184	-0	8	1	0.9881	0.9868	1.0097	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'=	22
1D	-1184	-0	10	1	0.9881	0.9868	1.0045	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'=	22
1E	-662	0	8	1	0.9881	0.9926	1.0054	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'=	22
1F	-662	0	10	1	0.9881	0.9926	1.0025	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'=	22
1G	-662	-0	8	1	0.9881	0.9926	1.0054	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'=	22
1H	-662	-0	10	1	0.9881	0.9926	1.0025	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'=	22

1I	-1669	0	10	1	0.9881	0.9818	1.0135	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 22
1J	-1669	0	8	1	0.9881	0.9818	1.0048	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 22
1K	-1669	-0	10	1	0.9881	0.9818	1.0135	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 22
1L	-1669	-0	8	1	0.9881	0.9818	1.0048	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 22
1M	-177	0	10	1	0.9881	0.9981	1.0014	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1N	-177	0	8	1	0.9881	0.9981	1.0005	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 22
1O	-177	-0	10	1	0.9881	0.9981	1.0014	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1P	-177	-0	8	1	0.9881	0.9981	1.0005	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 22
2	-1360	0	14	1	0.9881	1.0446	1.0079	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 78 NI 152 NF 166 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2994	-204	3	0	0	36	1	0.03	0.13	0.07	
1B	0	-2994	-188	3	0	0	34	1	0.03	0.13	0.07	
1C	0	-2994	-204	-3	0	-0	36	1	0.03	0.13	0.07	
1D	0	-2994	-188	-3	0	-0	34	1	0.03	0.13	0.07	
1E	0	-2426	-204	3	0	0	36	1	0.03	0.10	0.07	
1F	0	-2426	-188	3	0	0	34	1	0.03	0.10	0.07	
1G	0	-2426	-204	-3	0	-0	36	1	0.03	0.10	0.07	
1H	0	-2426	-188	-3	0	-0	34	1	0.03	0.10	0.07	
1I	0	-3620	-219	2	0	0	39	1	0.03	0.15	0.08	
1J	0	-3620	-173	2	0	0	31	1	0.03	0.15	0.06	
1K	0	-3620	-219	-2	0	-0	39	1	0.03	0.15	0.08	
1L	0	-3620	-173	-2	0	-0	31	1	0.03	0.15	0.06	
1M	0	-1800	-219	2	0	0	39	1	0.03	0.08	0.08	
1N	0	-1800	-173	2	0	0	31	1	0.03	0.08	0.06	
1O	0	-1800	-219	-2	0	-0	39	1	0.03	0.08	0.08	
1P	0	-1800	-173	-2	0	-0	31	1	0.03	0.08	0.06	
2	0	-3989	-289	-0	0	0	52	1	0.04	0.17	0.10	
1A	27	-2994	-206	3	0	1	-19	1	0.03	0.13	0.04	
1B	27	-2994	-190	3	0	1	-17	1	0.03	0.13	0.03	
1C	27	-2994	-206	-3	0	-1	-19	1	0.03	0.13	0.04	
1D	27	-2994	-190	-3	0	-1	-17	1	0.03	0.13	0.03	
1E	27	-2426	-206	3	0	1	-19	1	0.03	0.10	0.04	
1F	27	-2426	-190	3	0	1	-17	1	0.03	0.10	0.03	
1G	27	-2426	-206	-3	0	-1	-19	1	0.03	0.10	0.04	
1H	27	-2426	-190	-3	0	-1	-17	1	0.03	0.10	0.03	
1I	27	-3620	-221	2	0	1	-21	1	0.03	0.15	0.04	
1J	27	-3620	-175	2	0	1	-15	1	0.03	0.15	0.03	
1K	27	-3620	-221	-2	0	-1	-21	1	0.03	0.15	0.04	
1L	27	-3620	-175	-2	0	-1	-15	1	0.03	0.15	0.03	
1M	27	-1800	-221	2	0	1	-21	1	0.03	0.08	0.04	
1N	27	-1800	-175	2	0	1	-15	1	0.03	0.08	0.03	
1O	27	-1800	-221	-2	0	-1	-21	1	0.03	0.08	0.04	
1P	27	-1800	-175	-2	0	-1	-15	1	0.03	0.08	0.03	
2	27	-3989	-292	-0	0	0	-26	1	0.04	0.17	0.05	
1A	54	-2994	-208	3	0	2	-74	1	0.03	0.13	0.15	
1B	54	-2994	-192	3	0	2	-68	1	0.03	0.13	0.14	
1C	54	-2994	-208	-3	0	-2	-74	1	0.03	0.13	0.15	
1D	54	-2994	-192	-3	0	-2	-68	1	0.03	0.13	0.14	
1E	54	-2426	-208	3	0	2	-74	1	0.03	0.10	0.15	
1F	54	-2426	-192	3	0	2	-68	1	0.03	0.10	0.14	
1G	54	-2426	-208	-3	0	-2	-74	1	0.03	0.10	0.15	
1H	54	-2426	-192	-3	0	-2	-68	1	0.03	0.10	0.14	
1I	54	-3620	-223	2	0	1	-80	1	0.03	0.15	0.16	
1J	54	-3620	-176	2	0	1	-62	1	0.03	0.15	0.12	
1K	54	-3620	-223	-2	0	-1	-80	1	0.03	0.15	0.16	
1L	54	-3620	-176	-2	0	-1	-62	1	0.03	0.15	0.12	
1M	54	-1800	-223	2	0	1	-80	1	0.03	0.08	0.16	
1N	54	-1800	-176	2	0	1	-62	1	0.03	0.08	0.12	
1O	54	-1800	-223	-2	0	-1	-80	1	0.03	0.08	0.16	
1P	54	-1800	-176	-2	0	-1	-62	1	0.03	0.08	0.12	
2	54	-3989	-294	-0	0	0	-105	1	0.04	0.17	0.21	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2994	2	-74	1	0.9838	0.9935	0.9664	--	--	0.13	--	0.27	Snell. 'zx'= 23
1B	-2994	2	-68	1	0.9838	0.9935	0.9661	--	--	0.13	--	0.26	Snell. 'zx'= 23
1C	-2994	-2	-74	1	0.9838	0.9934	0.9664	--	--	0.13	--	0.27	Snell. 'zx'= 23
1D	-2994	-2	-68	1	0.9838	0.9934	0.9661	--	--	0.13	--	0.26	Snell. 'zx'= 23
1E	-2426	2	-74	1	0.9838	0.9947	0.9727	--	--	0.10	--	0.25	Snell. 'zx'= 23
1F	-2426	2	-68	1	0.9838	0.9947	0.9726	--	--	0.10	--	0.24	Snell. 'zx'= 23
1G	-2426	-2	-74	1	0.9838	0.9947	0.9727	--	--	0.10	--	0.25	Snell. 'zx'= 23
1H	-2426	-2	-68	1	0.9838	0.9947	0.9726	--	--	0.10	--	0.24	Snell. 'zx'= 23
1I	-3620	1	-80	1	0.9838	0.9910	0.9597	--	--	0.15	--	0.31	Snell. 'zx'= 23
1J	-3620	1	-62	1	0.9838	0.9910	0.9586	--	--	0.15	--	0.28	Snell. 'zx'= 23
1K	-3620	-1	-80	1	0.9838	0.9909	0.9597	--	--	0.15	--	0.31	Snell. 'zx'= 23
1L	-3620	-1	-62	1	0.9838	0.9909	0.9586	--	--	0.15	--	0.27	Snell. 'zx'= 23
1M	-1800	1	-80	1	0.9838	0.9955	0.9800	--	--	0.08	--	0.24	Snell. 'zx'= 23

1N	-1800	1	-62	1	0.9838	0.9955	0.9794	--	--	0.08	--	0.20	Snell. 'zx'= 23
1O	-1800	-1	-80	1	0.9838	0.9955	0.9800	--	--	0.08	--	0.24	Snell. 'zx'= 23
1P	-1800	-1	-62	1	0.9838	0.9955	0.9794	--	--	0.08	--	0.20	Snell. 'zx'= 23
2	-3989	0	-105	1	0.9838	0.9967	0.9550	--	--	0.17	--	0.37	Snell. 'zx'= 23

ASTA NUM. 79 NI 156 NF 154 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1880	-33	1	0	0	14	1	0.00	0.08	0.03	
1B	0	1880	-27	1	0	0	13	1	0.00	0.08	0.02	
1C	0	1880	-33	-1	0	-0	14	1	0.00	0.08	0.03	
1D	0	1880	-27	-1	0	-0	13	1	0.00	0.08	0.02	
1E	0	2098	-33	1	0	0	14	1	0.00	0.09	0.03	
1F	0	2098	-27	1	0	0	13	1	0.00	0.09	0.02	
1G	0	2098	-33	-1	0	-0	14	1	0.00	0.09	0.03	
1H	0	2098	-27	-1	0	-0	13	1	0.00	0.09	0.02	
1I	0	1844	-39	1	0	0	16	1	0.01	0.08	0.03	
1J	0	1844	-22	1	0	0	11	1	0.00	0.08	0.02	
1K	0	1844	-39	-1	0	-0	16	1	0.01	0.08	0.03	
1L	0	1844	-22	-1	0	-0	11	1	0.00	0.08	0.02	
1M	0	2134	-39	1	0	0	16	1	0.01	0.09	0.03	
1N	0	2134	-22	1	0	0	11	1	0.00	0.09	0.02	
1O	0	2134	-39	-1	0	-0	16	1	0.01	0.09	0.03	
1P	0	2134	-22	-1	0	-0	11	1	0.00	0.09	0.02	
2	0	2932	-45	-0	0	0	20	1	0.01	0.12	0.04	
1A	25	1880	-35	1	0	-0	6	1	0.01	0.08	0.01	
1B	25	1880	-29	1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1C	25	1880	-35	-1	0	0	6	1	0.01	0.08	0.01	
1D	25	1880	-29	-1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1E	25	2098	-35	1	0	-0	6	1	0.01	0.09	0.01	
1F	25	2098	-29	1	0	-0	5	1	0.00	0.09	0.01	
1G	25	2098	-35	-1	0	0	6	1	0.01	0.09	0.01	
1H	25	2098	-29	-1	0	0	5	1	0.00	0.09	0.01	
1I	25	1844	-41	1	0	-0	6	1	0.01	0.08	0.01	
1J	25	1844	-24	1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1K	25	1844	-41	-1	0	0	6	1	0.01	0.08	0.01	
1L	25	1844	-24	-1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1M	25	2134	-41	1	0	-0	6	1	0.01	0.09	0.01	
1N	25	2134	-24	1	0	-0	5	1	0.00	0.09	0.01	
1O	25	2134	-41	-1	0	0	6	1	0.01	0.09	0.01	
1P	25	2134	-24	-1	0	0	5	1	0.00	0.09	0.01	
2	25	2932	-47	-0	0	0	8	1	0.01	0.12	0.02	
1A	50	1880	-37	1	0	-0	-3	1	0.01	0.08	0.01	
1B	50	1880	-31	1	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.00	
1C	50	1880	-37	-1	0	0	-3	1	0.01	0.08	0.01	
1D	50	1880	-31	-1	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.00	
1E	50	2098	-37	1	0	-0	-3	1	0.01	0.09	0.01	
1F	50	2098	-31	1	0	-0	-2	1	0.00	0.09	0.00	
1G	50	2098	-37	-1	0	0	-3	1	0.01	0.09	0.01	
1H	50	2098	-31	-1	0	0	-2	1	0.00	0.09	0.00	
1I	50	1844	-42	1	0	-0	-5	1	0.01	0.08	0.01	
1J	50	1844	-26	1	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1K	50	1844	-42	-1	0	0	-5	1	0.01	0.08	0.01	
1L	50	1844	-26	-1	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1M	50	2134	-42	1	0	-0	-5	1	0.01	0.09	0.01	
1N	50	2134	-26	1	0	-0	-1	1	0.00	0.09	0.00	
1O	50	2134	-42	-1	0	0	-5	1	0.01	0.09	0.01	
1P	50	2134	-26	-1	0	0	-1	1	0.00	0.09	0.00	
2	50	2932	-50	-0	0	0	-4	1	0.01	0.12	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 80 NI 154 NF 152 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-246	-14	1	0	0	13	1	0.00	0.01	0.03	
1B	0	-246	-8	1	0	0	12	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-246	-14	-1	0	-0	13	1	0.00	0.01	0.03	
1D	0	-246	-8	-1	0	-0	12	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	128	-14	1	0	0	13	1	0.00	0.01	0.03	
1F	0	128	-8	1	0	0	12	1	0.00	0.01	0.02	

1G	0	128	-14	-1	0	-0	13	1	0.00	0.01	0.03
1H	0	128	-8	-1	0	-0	12	1	0.00	0.01	0.02
1I	0	-560	-17	1	0	0	14	1	0.00	0.02	0.03
1J	0	-560	-4	1	0	0	10	1	0.00	0.02	0.02
1K	0	-560	-17	-1	0	-0	14	1	0.00	0.02	0.03
1L	0	-560	-4	-1	0	-0	10	1	0.00	0.02	0.02
1M	0	442	-17	1	0	0	14	1	0.00	0.02	0.03
1N	0	442	-4	1	0	0	10	1	0.00	0.02	0.02
1O	0	442	-17	-1	0	-0	14	1	0.00	0.02	0.03
1P	0	442	-4	-1	0	-0	10	1	0.00	0.02	0.02
2	0	-84	-16	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1A	25	-246	-15	1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1B	25	-246	-10	1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1C	25	-246	-15	-1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1D	25	-246	-10	-1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1E	25	128	-15	1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1F	25	128	-10	1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1G	25	128	-15	-1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1H	25	128	-10	-1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1I	25	-560	-19	1	0	-0	10	1	0.00	0.02	0.02
1J	25	-560	-6	1	0	-0	9	1	0.00	0.02	0.02
1K	25	-560	-19	-1	0	0	10	1	0.00	0.02	0.02
1L	25	-560	-6	-1	0	0	9	1	0.00	0.02	0.02
1M	25	442	-19	1	0	-0	10	1	0.00	0.02	0.02
1N	25	442	-6	1	0	-0	9	1	0.00	0.02	0.02
1O	25	442	-19	-1	0	0	10	1	0.00	0.02	0.02
1P	25	442	-6	-1	0	0	9	1	0.00	0.02	0.02
2	25	-84	-18	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1A	50	-246	-17	1	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.01
1B	50	-246	-12	1	0	-1	7	1	0.00	0.01	0.01
1C	50	-246	-17	-1	0	1	5	1	0.00	0.01	0.01
1D	50	-246	-12	-1	0	1	7	1	0.00	0.01	0.01
1E	50	128	-17	1	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.01
1F	50	128	-12	1	0	-1	7	1	0.00	0.01	0.01
1G	50	128	-17	-1	0	1	5	1	0.00	0.01	0.01
1H	50	128	-12	-1	0	1	7	1	0.00	0.01	0.01
1I	50	-560	-21	1	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.01
1J	50	-560	-8	1	0	-0	8	1	0.00	0.02	0.01
1K	50	-560	-21	-1	0	0	4	1	0.00	0.02	0.01
1L	50	-560	-8	-1	0	0	8	1	0.00	0.02	0.01
1M	50	442	-21	1	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.01
1N	50	442	-8	1	0	-0	8	1	0.00	0.02	0.01
1O	50	442	-21	-1	0	0	4	1	0.00	0.02	0.01
1P	50	442	-8	-1	0	0	8	1	0.00	0.02	0.01
2	50	-84	-21	-0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-246	-1	13	1	0.9881	0.9971	1.0005	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1B	-246	-1	11	1	0.9881	0.9971	1.0010	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1C	-246	1	13	1	0.9881	0.9971	1.0005	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1D	-246	1	11	1	0.9881	0.9971	1.0010	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1I	-560	-0	14	1	0.9881	0.9938	1.0004	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1J	-560	-0	10	1	0.9881	0.9938	1.0035	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1K	-560	0	14	1	0.9881	0.9939	1.0004	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1L	-560	0	10	1	0.9881	0.9939	1.0035	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
2	-84	0	18	1	0.9881	1.0028	1.0003	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 81 NI 119 NF 121 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5571	2	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1B	0	5571	3	0	0	0	7	1	0.00	0.23	0.01	
1C	0	5571	2	-0	0	-0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1D	0	5571	3	-0	0	-0	7	1	0.00	0.23	0.01	
1E	0	6807	2	0	0	0	9	1	0.00	0.28	0.02	
1F	0	6807	3	0	0	0	7	1	0.00	0.28	0.02	
1G	0	6807	2	-0	0	-0	9	1	0.00	0.28	0.02	
1H	0	6807	3	-0	0	-0	7	1	0.00	0.28	0.02	
1I	0	5972	2	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1J	0	5972	3	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1K	0	5972	2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1L	0	5972	3	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1M	0	6406	2	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1N	0	6406	3	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1O	0	6406	2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1P	0	6406	3	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02	
2	0	9095	4	0	0	0	12	1	0.00	0.38	0.03	
1A	25	5571	1	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02	

1B	25	5571	2	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02
1C	25	5571	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.23	0.02
1D	25	5571	2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02
1E	25	6807	1	0	0	0	9	1	0.00	0.28	0.02
1F	25	6807	2	0	0	0	8	1	0.00	0.28	0.02
1G	25	6807	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.28	0.02
1H	25	6807	2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.28	0.02
1I	25	5972	1	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02
1J	25	5972	1	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02
1K	25	5972	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02
1L	25	5972	1	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02
1M	25	6406	1	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02
1N	25	6406	1	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02
1O	25	6406	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02
1P	25	6406	1	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02
2	25	9095	2	0	0	0	12	1	0.00	0.38	0.03
1A	50	5571	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02
1B	50	5571	-0	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02
1C	50	5571	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.23	0.02
1D	50	5571	-0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02
1E	50	6807	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.28	0.02
1F	50	6807	-0	0	0	0	8	1	0.00	0.28	0.02
1G	50	6807	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.28	0.02
1H	50	6807	-0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.28	0.02
1I	50	5972	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02
1J	50	5972	-0	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02
1K	50	5972	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02
1L	50	5972	-0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02
1M	50	6406	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02
1N	50	6406	-0	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02
1O	50	6406	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02
1P	50	6406	-0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02
2	50	9095	-1	0	0	-0	13	1	0.00	0.38	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 82 NI 117 NF 119 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5700	17	1	0	0	6	1	0.00	0.24	0.01	
1B	0	5700	21	1	0	0	5	1	0.00	0.24	0.01	
1C	0	5700	17	-0	0	-0	6	1	0.00	0.24	0.01	
1D	0	5700	21	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.01	
1E	0	6962	17	1	0	0	6	1	0.00	0.29	0.01	
1F	0	6962	21	1	0	0	5	1	0.00	0.29	0.01	
1G	0	6962	17	-0	0	-0	6	1	0.00	0.29	0.01	
1H	0	6962	21	-0	0	-0	5	1	0.00	0.29	0.01	
1I	0	6106	18	0	0	0	5	1	0.00	0.26	0.01	
1J	0	6106	20	0	0	0	5	1	0.00	0.26	0.01	
1K	0	6106	18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.26	0.01	
1L	0	6106	20	-0	0	-0	5	1	0.00	0.26	0.01	
1M	0	6556	18	0	0	0	5	1	0.00	0.27	0.01	
1N	0	6556	20	0	0	0	5	1	0.00	0.27	0.01	
1O	0	6556	18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.27	0.01	
1P	0	6556	20	-0	0	-0	5	1	0.00	0.27	0.01	
2	0	9303	28	0	0	0	8	1	0.00	0.39	0.02	
1A	25	5700	15	1	0	0	11	1	0.00	0.24	0.02	
1B	25	5700	20	1	0	0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1C	25	5700	15	-0	0	-0	11	1	0.00	0.24	0.02	
1D	25	5700	20	-0	0	-0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1E	25	6962	15	1	0	0	11	1	0.00	0.29	0.02	
1F	25	6962	20	1	0	0	9	1	0.00	0.29	0.02	
1G	25	6962	15	-0	0	-0	11	1	0.00	0.29	0.02	
1H	25	6962	20	-0	0	-0	9	1	0.00	0.29	0.02	
1I	25	6106	17	0	0	0	10	1	0.00	0.26	0.02	
1J	25	6106	18	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1K	25	6106	17	-0	0	-0	10	1	0.00	0.26	0.02	
1L	25	6106	18	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1M	25	6556	17	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1N	25	6556	18	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02	
1O	25	6556	17	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1P	25	6556	18	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02	
2	25	9303	26	0	0	-0	14	1	0.00	0.39	0.04	
1A	50	5700	14	1	0	0	15	1	0.00	0.24	0.03	
1B	50	5700	18	1	0	0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1C	50	5700	14	-0	0	-0	15	1	0.00	0.24	0.03	
1D	50	5700	18	-0	0	-0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1E	50	6962	14	1	0	0	15	1	0.00	0.29	0.03	

1F	50	6962	18	1	0	0	12	1	0.00	0.29	0.03
1G	50	6962	14	-0	0	-0	15	1	0.00	0.29	0.03
1H	50	6962	18	-0	0	-0	12	1	0.00	0.29	0.03
1I	50	6106	15	0	0	0	14	1	0.00	0.26	0.03
1J	50	6106	17	0	0	0	13	1	0.00	0.26	0.03
1K	50	6106	15	-0	0	-0	14	1	0.00	0.26	0.03
1L	50	6106	17	-0	0	-0	13	1	0.00	0.26	0.03
1M	50	6556	15	0	0	0	14	1	0.00	0.27	0.03
1N	50	6556	17	0	0	0	13	1	0.00	0.27	0.03
1O	50	6556	15	-0	0	-0	14	1	0.00	0.27	0.03
1P	50	6556	17	-0	0	-0	13	1	0.00	0.27	0.03
2	50	9303	24	0	0	-0	20	1	0.00	0.39	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 83 NI 121 NF 107 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5008	23	0	0	0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1B	0	5008	27	0	0	0	5	1	0.00	0.21	0.01	
1C	0	5008	23	-0	0	-0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1D	0	5008	27	-0	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.01	
1E	0	6098	23	0	0	0	6	1	0.00	0.25	0.01	
1F	0	6098	27	0	0	0	5	1	0.00	0.25	0.01	
1G	0	6098	23	-0	0	-0	6	1	0.00	0.25	0.01	
1H	0	6098	27	-0	0	-0	5	1	0.00	0.25	0.01	
1I	0	5360	24	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01	
1J	0	5360	26	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01	
1K	0	5360	24	0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01	
1L	0	5360	26	0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01	
1M	0	5746	24	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.01	
1N	0	5746	26	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.01	
1O	0	5746	24	0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.01	
1P	0	5746	26	0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.01	
2	0	8160	36	0	0	0	8	1	0.01	0.34	0.02	
1A	27	5008	21	0	0	0	13	1	0.00	0.21	0.03	
1B	27	5008	25	0	0	0	10	1	0.00	0.21	0.02	
1C	27	5008	21	-0	0	-0	13	1	0.00	0.21	0.03	
1D	27	5008	25	-0	0	-0	10	1	0.00	0.21	0.02	
1E	27	6098	21	0	0	0	13	1	0.00	0.25	0.03	
1F	27	6098	25	0	0	0	10	1	0.00	0.25	0.02	
1G	27	6098	21	-0	0	-0	13	1	0.00	0.25	0.03	
1H	27	6098	25	-0	0	-0	10	1	0.00	0.25	0.02	
1I	27	5360	22	0	0	0	12	1	0.00	0.22	0.02	
1J	27	5360	24	0	0	0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1K	27	5360	22	0	0	-0	12	1	0.00	0.22	0.02	
1L	27	5360	24	0	0	-0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1M	27	5746	22	0	0	0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1N	27	5746	24	0	0	0	11	1	0.00	0.24	0.02	
1O	27	5746	22	0	0	-0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1P	27	5746	24	0	0	-0	11	1	0.00	0.24	0.02	
2	27	8160	34	0	0	0	17	1	0.00	0.34	0.04	
1A	54	5008	19	0	0	0	19	1	0.00	0.21	0.04	
1B	54	5008	23	0	0	0	16	1	0.00	0.21	0.03	
1C	54	5008	19	-0	0	-0	19	1	0.00	0.21	0.04	
1D	54	5008	23	-0	0	-0	16	1	0.00	0.21	0.03	
1E	54	6098	19	0	0	0	19	1	0.00	0.25	0.04	
1F	54	6098	23	0	0	0	16	1	0.00	0.25	0.03	
1G	54	6098	19	-0	0	-0	19	1	0.00	0.25	0.04	
1H	54	6098	23	-0	0	-0	16	1	0.00	0.25	0.03	
1I	54	5360	20	0	0	0	18	1	0.00	0.22	0.04	
1J	54	5360	22	0	0	0	17	1	0.00	0.22	0.03	
1K	54	5360	20	0	0	-0	18	1	0.00	0.22	0.04	
1L	54	5360	22	0	0	-0	17	1	0.00	0.22	0.03	
1M	54	5746	20	0	0	0	18	1	0.00	0.24	0.04	
1N	54	5746	22	0	0	0	17	1	0.00	0.24	0.03	
1O	54	5746	20	0	0	-0	18	1	0.00	0.24	0.04	
1P	54	5746	22	0	0	-0	17	1	0.00	0.24	0.03	
2	54	8160	31	0	0	-0	26	1	0.00	0.34	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 84 NI 135 NF 133 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4130	-36	1	0	0	16	1	0.01	0.17	0.03	
1B	0	4130	-28	1	0	0	13	1	0.00	0.17	0.03	
1C	0	4130	-36	-1	0	-0	16	1	0.01	0.17	0.03	
1D	0	4130	-28	-1	0	-0	13	1	0.00	0.17	0.03	
1E	0	4980	-36	1	0	0	16	1	0.01	0.21	0.03	
1F	0	4980	-28	1	0	0	13	1	0.00	0.21	0.03	
1G	0	4980	-36	-1	0	-0	16	1	0.01	0.21	0.03	
1H	0	4980	-28	-1	0	-0	13	1	0.00	0.21	0.03	
1I	0	4398	-34	0	0	0	15	1	0.00	0.18	0.03	
1J	0	4398	-31	0	0	0	14	1	0.00	0.18	0.03	
1K	0	4398	-34	-0	0	-0	15	1	0.00	0.18	0.03	
1L	0	4398	-31	-0	0	-0	14	1	0.00	0.18	0.03	
1M	0	4712	-34	0	0	0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1N	0	4712	-31	0	0	0	14	1	0.00	0.20	0.03	
1O	0	4712	-34	-0	0	-0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1P	0	4712	-31	-0	0	-0	14	1	0.00	0.20	0.03	
2	0	6693	-48	0	0	0	21	1	0.01	0.28	0.05	
1A	25	4130	-38	1	0	0	7	1	0.01	0.17	0.01	
1B	25	4130	-30	1	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01	
1C	25	4130	-38	-1	0	-0	7	1	0.01	0.17	0.01	
1D	25	4130	-30	-1	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01	
1E	25	4980	-38	1	0	0	7	1	0.01	0.21	0.01	
1F	25	4980	-30	1	0	0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1G	25	4980	-38	-1	0	-0	7	1	0.01	0.21	0.01	
1H	25	4980	-30	-1	0	-0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1I	25	4398	-35	0	0	0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1J	25	4398	-32	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1K	25	4398	-35	-0	0	-0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1L	25	4398	-32	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1M	25	4712	-35	0	0	0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1N	25	4712	-32	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01	
1O	25	4712	-35	-0	0	-0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1P	25	4712	-32	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01	
2	25	6693	-50	0	0	-0	9	1	0.01	0.28	0.02	
1A	50	4130	-40	1	0	0	-3	1	0.01	0.17	0.01	
1B	50	4130	-32	1	0	0	-2	1	0.00	0.17	0.00	
1C	50	4130	-40	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.17	0.01	
1D	50	4130	-32	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.17	0.00	
1E	50	4980	-40	1	0	0	-3	1	0.01	0.21	0.01	
1F	50	4980	-32	1	0	0	-2	1	0.00	0.21	0.00	
1G	50	4980	-40	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.21	0.01	
1H	50	4980	-32	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.21	0.00	
1I	50	4398	-37	0	0	0	-3	1	0.01	0.18	0.01	
1J	50	4398	-34	0	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.00	
1K	50	4398	-37	-0	0	-0	-3	1	0.01	0.18	0.01	
1L	50	4398	-34	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.00	
1M	50	4712	-37	0	0	0	-3	1	0.01	0.20	0.01	
1N	50	4712	-34	0	0	0	-2	1	0.00	0.20	0.00	
1O	50	4712	-37	-0	0	-0	-3	1	0.01	0.20	0.01	
1P	50	4712	-34	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.20	0.00	
2	50	6693	-52	0	0	-0	-4	1	0.01	0.28	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 85 NI 107 NF 135 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4985	-46	0	0	0	25	1	0.01	0.21	0.05	
1B	0	4985	-37	0	0	0	20	1	0.01	0.21	0.04	
1C	0	4985	-46	-0	0	-0	25	1	0.01	0.21	0.05	
1D	0	4985	-37	-0	0	-0	20	1	0.01	0.21	0.04	
1E	0	6069	-46	0	0	0	25	1	0.01	0.25	0.05	
1F	0	6069	-37	0	0	0	20	1	0.01	0.25	0.04	
1G	0	6069	-46	-0	0	-0	25	1	0.01	0.25	0.05	
1H	0	6069	-37	-0	0	-0	20	1	0.01	0.25	0.04	
1I	0	5335	-43	0	0	0	24	1	0.01	0.22	0.05	
1J	0	5335	-40	0	0	0	22	1	0.01	0.22	0.04	

1K	0	5335	-43	-0	0	-0	24	1	0.01	0.22	0.05
1L	0	5335	-40	-0	0	-0	22	1	0.01	0.22	0.04
1M	0	5719	-43	0	0	0	24	1	0.01	0.24	0.05
1N	0	5719	-40	0	0	0	22	1	0.01	0.24	0.04
1O	0	5719	-43	-0	0	-0	24	1	0.01	0.24	0.05
1P	0	5719	-40	-0	0	-0	22	1	0.01	0.24	0.04
2	0	8122	-61	0	0	0	34	1	0.01	0.34	0.08
1A	27	4985	-48	0	0	0	12	1	0.01	0.21	0.02
1B	27	4985	-39	0	0	0	10	1	0.01	0.21	0.02
1C	27	4985	-48	-0	0	-0	12	1	0.01	0.21	0.02
1D	27	4985	-39	-0	0	-0	10	1	0.01	0.21	0.02
1E	27	6069	-48	0	0	0	12	1	0.01	0.25	0.03
1F	27	6069	-39	0	0	0	10	1	0.01	0.25	0.02
1G	27	6069	-48	-0	0	-0	12	1	0.01	0.25	0.03
1H	27	6069	-39	-0	0	-0	10	1	0.01	0.25	0.02
1I	27	5335	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.22	0.02
1J	27	5335	-42	0	0	0	11	1	0.01	0.22	0.02
1K	27	5335	-45	-0	0	-0	12	1	0.01	0.22	0.02
1L	27	5335	-42	-0	0	-0	11	1	0.01	0.22	0.02
1M	27	5719	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.24	0.02
1N	27	5719	-42	0	0	0	11	1	0.01	0.24	0.02
1O	27	5719	-45	-0	0	-0	12	1	0.01	0.24	0.02
1P	27	5719	-42	-0	0	-0	11	1	0.01	0.24	0.02
2	27	8122	-64	0	0	-0	17	1	0.01	0.34	0.04
1A	54	4985	-50	0	0	0	-1	1	0.01	0.21	0.00
1B	54	4985	-41	0	0	0	-0	1	0.01	0.21	0.00
1C	54	4985	-50	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.21	0.00
1D	54	4985	-41	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.21	0.00
1E	54	6069	-50	0	0	0	-1	1	0.01	0.25	0.00
1F	54	6069	-41	0	0	0	-0	1	0.01	0.25	0.00
1G	54	6069	-50	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.25	0.00
1H	54	6069	-41	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.25	0.00
1I	54	5335	-47	0	0	0	-1	1	0.01	0.22	0.00
1J	54	5335	-44	0	0	0	-0	1	0.01	0.22	0.00
1K	54	5335	-47	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.22	0.00
1L	54	5335	-44	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.22	0.00
1M	54	5719	-47	0	0	0	-1	1	0.01	0.24	0.00
1N	54	5719	-44	0	0	0	-0	1	0.01	0.24	0.00
1O	54	5719	-47	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.24	0.00
1P	54	5719	-44	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.24	0.00
2	54	8122	-66	0	0	-0	-1	1	0.01	0.34	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 86 NI 115 NF 117 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5517	23	1	0	0	3	1	0.00	0.23	0.01	
1B	0	5517	28	1	0	0	3	1	0.00	0.23	0.01	
1C	0	5517	23	-1	0	-0	3	1	0.00	0.23	0.01	
1D	0	5517	28	-1	0	-0	3	1	0.00	0.23	0.01	
1E	0	6719	23	1	0	0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1F	0	6719	28	1	0	0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1G	0	6719	23	-1	0	-0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1H	0	6719	28	-1	0	-0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1I	0	5897	24	0	0	0	3	1	0.00	0.25	0.01	
1J	0	5897	26	0	0	0	3	1	0.00	0.25	0.01	
1K	0	5897	24	-0	0	-0	3	1	0.00	0.25	0.01	
1L	0	5897	26	-0	0	-0	3	1	0.00	0.25	0.01	
1M	0	6339	24	0	0	0	3	1	0.00	0.27	0.01	
1N	0	6339	26	0	0	0	3	1	0.00	0.27	0.01	
1O	0	6339	24	-0	0	-0	3	1	0.00	0.27	0.01	
1P	0	6339	26	-0	0	-0	3	1	0.00	0.27	0.01	
2	0	8990	37	0	0	0	4	1	0.01	0.38	0.01	
1A	25	5517	21	1	0	0	10	1	0.00	0.23	0.02	
1B	25	5517	26	1	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1C	25	5517	21	-1	0	-0	10	1	0.00	0.23	0.02	
1D	25	5517	26	-1	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1E	25	6719	21	1	0	0	10	1	0.00	0.28	0.02	
1F	25	6719	26	1	0	0	8	1	0.00	0.28	0.02	
1G	25	6719	21	-1	0	-0	10	1	0.00	0.28	0.02	
1H	25	6719	26	-1	0	-0	8	1	0.00	0.28	0.02	
1I	25	5897	23	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1J	25	5897	25	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1K	25	5897	23	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1L	25	5897	25	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1M	25	6339	23	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02	
1N	25	6339	25	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02	

1O	25	6339	23	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02
1P	25	6339	25	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02
2	25	8990	35	0	0	-0	13	1	0.01	0.38	0.03
1A	50	5517	19	1	0	0	16	1	0.00	0.23	0.03
1B	50	5517	25	1	0	0	13	1	0.00	0.23	0.03
1C	50	5517	19	-1	0	-0	16	1	0.00	0.23	0.03
1D	50	5517	25	-1	0	-0	13	1	0.00	0.23	0.03
1E	50	6719	19	1	0	0	16	1	0.00	0.28	0.04
1F	50	6719	25	1	0	0	13	1	0.00	0.28	0.03
1G	50	6719	19	-1	0	-0	16	1	0.00	0.28	0.04
1H	50	6719	25	-1	0	-0	13	1	0.00	0.28	0.03
1I	50	5897	21	0	0	0	15	1	0.00	0.25	0.03
1J	50	5897	23	0	0	0	14	1	0.00	0.25	0.03
1K	50	5897	21	-0	0	-0	15	1	0.00	0.25	0.03
1L	50	5897	23	-0	0	-0	14	1	0.00	0.25	0.03
1M	50	6339	21	0	0	0	15	1	0.00	0.27	0.03
1N	50	6339	23	0	0	0	14	1	0.00	0.27	0.03
1O	50	6339	21	-0	0	-0	15	1	0.00	0.27	0.03
1P	50	6339	23	-0	0	-0	14	1	0.00	0.27	0.03
2	50	8990	33	0	0	-0	22	1	0.00	0.38	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 87 NI 113 NF 115 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5002	28	1	0	0	1	1	0.00	0.21	0.00	
1B	0	5002	35	1	0	0	1	1	0.01	0.21	0.00	
1C	0	5002	28	-1	0	-0	1	1	0.00	0.21	0.00	
1D	0	5002	35	-1	0	-0	1	1	0.01	0.21	0.00	
1E	0	6062	28	1	0	0	1	1	0.00	0.25	0.00	
1F	0	6062	35	1	0	0	1	1	0.01	0.25	0.00	
1G	0	6062	28	-1	0	-0	1	1	0.00	0.25	0.00	
1H	0	6062	35	-1	0	-0	1	1	0.01	0.25	0.00	
1I	0	5326	30	1	0	0	1	1	0.00	0.22	0.00	
1J	0	5326	33	1	0	0	1	1	0.00	0.22	0.00	
1K	0	5326	30	-0	0	-0	1	1	0.00	0.22	0.00	
1L	0	5326	33	-0	0	-0	1	1	0.00	0.22	0.00	
1M	0	5738	30	1	0	0	1	1	0.00	0.24	0.00	
1N	0	5738	33	1	0	0	1	1	0.00	0.24	0.00	
1O	0	5738	30	-0	0	-0	1	1	0.00	0.24	0.00	
1P	0	5738	33	-0	0	-0	1	1	0.00	0.24	0.00	
2	0	8129	46	0	0	0	1	1	0.01	0.34	0.00	
1A	25	5002	26	1	0	-0	8	1	0.00	0.21	0.02	
1B	25	5002	33	1	0	-0	9	1	0.00	0.21	0.02	
1C	25	5002	26	-1	0	0	8	1	0.00	0.21	0.02	
1D	25	5002	33	-1	0	0	9	1	0.00	0.21	0.02	
1E	25	6062	26	1	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1F	25	6062	33	1	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1G	25	6062	26	-1	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1H	25	6062	33	-1	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1I	25	5326	29	1	0	-0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1J	25	5326	31	1	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1K	25	5326	29	-0	0	0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1L	25	5326	31	-0	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1M	25	5738	29	1	0	-0	8	1	0.00	0.24	0.02	
1N	25	5738	31	1	0	-0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1O	25	5738	29	-0	0	0	8	1	0.00	0.24	0.02	
1P	25	5738	31	-0	0	0	9	1	0.00	0.24	0.02	
2	25	8129	44	0	0	0	12	1	0.01	0.34	0.03	
1A	50	5002	25	1	0	-1	14	1	0.00	0.21	0.03	
1B	50	5002	31	1	0	-1	17	1	0.00	0.21	0.03	
1C	50	5002	25	-1	0	0	14	1	0.00	0.21	0.03	
1D	50	5002	31	-1	0	0	17	1	0.00	0.21	0.03	
1E	50	6062	25	1	0	-1	14	1	0.00	0.25	0.03	
1F	50	6062	31	1	0	-1	17	1	0.00	0.25	0.04	
1G	50	6062	25	-1	0	0	14	1	0.00	0.25	0.03	
1H	50	6062	31	-1	0	0	17	1	0.00	0.25	0.04	
1I	50	5326	27	1	0	-0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1J	50	5326	29	1	0	-0	16	1	0.00	0.22	0.03	
1K	50	5326	27	-0	0	0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1L	50	5326	29	-0	0	0	16	1	0.00	0.22	0.03	
1M	50	5738	27	1	0	-0	15	1	0.00	0.24	0.03	
1N	50	5738	29	1	0	-0	16	1	0.00	0.24	0.03	
1O	50	5738	27	-0	0	0	15	1	0.00	0.24	0.03	
1P	50	5738	29	-0	0	0	16	1	0.00	0.24	0.03	
2	50	8129	41	0	0	-0	23	1	0.01	0.34	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 88 NI 111 NF 113 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4147	40	2	0	1	-4	1	0.01	0.17	0.01	
1B	0	4147	49	2	0	1	-6	1	0.01	0.17	0.01	
1C	0	4147	40	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.17	0.01	
1D	0	4147	49	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.17	0.01	
1E	0	4997	40	2	0	1	-4	1	0.01	0.21	0.01	
1F	0	4997	49	2	0	1	-6	1	0.01	0.21	0.01	
1G	0	4997	40	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.21	0.01	
1H	0	4997	49	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.21	0.01	
1I	0	4390	42	1	0	1	-4	1	0.01	0.18	0.01	
1J	0	4390	46	1	0	1	-5	1	0.01	0.18	0.01	
1K	0	4390	42	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.18	0.01	
1L	0	4390	46	-0	0	-0	-5	1	0.01	0.18	0.01	
1M	0	4754	42	1	0	1	-4	1	0.01	0.20	0.01	
1N	0	4754	46	1	0	1	-5	1	0.01	0.20	0.01	
1O	0	4754	42	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.20	0.01	
1P	0	4754	46	-0	0	-0	-5	1	0.01	0.20	0.01	
2	0	6719	65	1	0	0	-7	1	0.01	0.28	0.02	
1A	25	4147	38	2	0	0	6	1	0.01	0.17	0.01	
1B	25	4147	47	2	0	0	6	1	0.01	0.17	0.01	
1C	25	4147	38	-1	0	0	6	1	0.01	0.17	0.01	
1D	25	4147	47	-1	0	0	6	1	0.01	0.17	0.01	
1E	25	4997	38	2	0	0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1F	25	4997	47	2	0	0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1G	25	4997	38	-1	0	0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1H	25	4997	47	-1	0	0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1I	25	4390	41	1	0	0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1J	25	4390	44	1	0	0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1K	25	4390	41	-0	0	0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1L	25	4390	44	-0	0	0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1M	25	4754	41	1	0	0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1N	25	4754	44	1	0	0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1O	25	4754	41	-0	0	0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1P	25	4754	44	-0	0	0	6	1	0.01	0.20	0.01	
2	25	6719	63	1	0	0	9	1	0.01	0.28	0.02	
1A	50	4147	36	2	0	-0	15	1	0.01	0.17	0.03	
1B	50	4147	45	2	0	-0	18	1	0.01	0.17	0.04	
1C	50	4147	36	-1	0	1	15	1	0.01	0.17	0.03	
1D	50	4147	45	-1	0	1	18	1	0.01	0.17	0.04	
1E	50	4997	36	2	0	-0	15	1	0.01	0.21	0.03	
1F	50	4997	45	2	0	-0	18	1	0.01	0.21	0.04	
1G	50	4997	36	-1	0	1	15	1	0.01	0.21	0.03	
1H	50	4997	45	-1	0	1	18	1	0.01	0.21	0.04	
1I	50	4390	39	1	0	-0	16	1	0.01	0.18	0.03	
1J	50	4390	43	1	0	-0	17	1	0.01	0.18	0.03	
1K	50	4390	39	-0	0	0	16	1	0.01	0.18	0.03	
1L	50	4390	43	-0	0	0	17	1	0.01	0.18	0.03	
1M	50	4754	39	1	0	-0	16	1	0.01	0.20	0.03	
1N	50	4754	43	1	0	-0	17	1	0.01	0.20	0.03	
1O	50	4754	39	-0	0	0	16	1	0.01	0.20	0.03	
1P	50	4754	43	-0	0	0	17	1	0.01	0.20	0.03	
2	50	6719	60	1	0	0	24	1	0.01	0.28	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 89 NI 109 NF 111 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2945	-1	4	0	3	12	1	0.00	0.12	0.02	

1B	0	2945	12	4	0	3	7	1	0.00	0.12	0.01
1C	0	2945	-1	-0	0	0	12	1	0.00	0.12	0.02
1D	0	2945	12	-0	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01
1E	0	3567	-1	4	0	3	12	1	0.00	0.15	0.02
1F	0	3567	12	4	0	3	7	1	0.00	0.15	0.01
1G	0	3567	-1	-0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02
1H	0	3567	12	-0	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01
1I	0	3102	0	3	0	2	11	1	0.00	0.13	0.02
1J	0	3102	11	3	0	2	7	1	0.00	0.13	0.01
1K	0	3102	0	1	0	1	11	1	0.00	0.13	0.02
1L	0	3102	11	1	0	1	7	1	0.00	0.13	0.01
1M	0	3410	0	3	0	2	11	1	0.00	0.14	0.02
1N	0	3410	11	3	0	2	7	1	0.00	0.14	0.01
1O	0	3410	0	1	0	1	11	1	0.00	0.14	0.02
1P	0	3410	11	1	0	1	7	1	0.00	0.14	0.01
2	0	4785	8	3	0	2	14	1	0.00	0.20	0.03
1A	25	2945	-3	4	0	2	11	1	0.00	0.12	0.02
1B	25	2945	10	4	0	2	10	1	0.00	0.12	0.02
1C	25	2945	-3	-0	0	-0	11	1	0.00	0.12	0.02
1D	25	2945	10	-0	0	-0	10	1	0.00	0.12	0.02
1E	25	3567	-3	4	0	2	11	1	0.00	0.15	0.02
1F	25	3567	10	4	0	2	10	1	0.00	0.15	0.02
1G	25	3567	-3	-0	0	-0	11	1	0.00	0.15	0.02
1H	25	3567	10	-0	0	-0	10	1	0.00	0.15	0.02
1I	25	3102	-2	3	0	1	11	1	0.00	0.13	0.02
1J	25	3102	9	3	0	1	10	1	0.00	0.13	0.02
1K	25	3102	-2	1	0	0	11	1	0.00	0.13	0.02
1L	25	3102	9	1	0	0	10	1	0.00	0.13	0.02
1M	25	3410	-2	3	0	1	11	1	0.00	0.14	0.02
1N	25	3410	9	3	0	1	10	1	0.00	0.14	0.02
1O	25	3410	-2	1	0	0	11	1	0.00	0.14	0.02
1P	25	3410	9	1	0	0	10	1	0.00	0.14	0.02
2	25	4785	6	3	0	1	16	1	0.00	0.20	0.03
1A	50	2945	-5	4	0	1	10	1	0.00	0.12	0.02
1B	50	2945	9	4	0	1	13	1	0.00	0.12	0.03
1C	50	2945	-5	-0	0	-0	10	1	0.00	0.12	0.02
1D	50	2945	9	-0	0	-0	13	1	0.00	0.12	0.03
1E	50	3567	-5	4	0	1	10	1	0.00	0.15	0.02
1F	50	3567	9	4	0	1	13	1	0.00	0.15	0.03
1G	50	3567	-5	-0	0	-0	10	1	0.00	0.15	0.02
1H	50	3567	9	-0	0	-0	13	1	0.00	0.15	0.03
1I	50	3102	-3	3	0	1	11	1	0.00	0.13	0.02
1J	50	3102	7	3	0	1	12	1	0.00	0.13	0.02
1K	50	3102	-3	1	0	0	11	1	0.00	0.13	0.02
1L	50	3102	7	1	0	0	12	1	0.00	0.13	0.02
1M	50	3410	-3	3	0	1	11	1	0.00	0.14	0.02
1N	50	3410	7	3	0	1	12	1	0.00	0.14	0.02
1O	50	3410	-3	1	0	0	11	1	0.00	0.14	0.02
1P	50	3410	7	1	0	0	12	1	0.00	0.14	0.02
2	50	4785	3	3	0	1	17	1	0.00	0.20	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 90 NI 12 NF 109 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1286	238	9	0	7	-85	1	0.03	0.05	0.17	
1B	0	1286	334	9	0	7	-123	1	0.05	0.05	0.24	
1C	0	1286	238	3	0	3	-85	1	0.03	0.05	0.17	
1D	0	1286	334	3	0	3	-123	1	0.05	0.05	0.24	
1E	0	1704	238	9	0	7	-85	1	0.03	0.07	0.17	
1F	0	1704	334	9	0	7	-123	1	0.05	0.07	0.24	
1G	0	1704	238	3	0	3	-85	1	0.03	0.07	0.17	
1H	0	1704	334	3	0	3	-123	1	0.05	0.07	0.24	
1I	0	1357	249	8	0	6	-89	1	0.04	0.06	0.18	
1J	0	1357	322	8	0	6	-119	1	0.05	0.06	0.24	
1K	0	1357	249	4	0	4	-89	1	0.04	0.06	0.18	
1L	0	1357	322	4	0	4	-119	1	0.05	0.06	0.24	
1M	0	1633	249	8	0	6	-89	1	0.04	0.07	0.18	
1N	0	1633	322	8	0	6	-119	1	0.05	0.07	0.24	
1O	0	1633	249	4	0	4	-89	1	0.04	0.07	0.18	
1P	0	1633	322	4	0	4	-119	1	0.05	0.07	0.24	
2	0	2196	420	9	0	7	-153	1	0.06	0.09	0.30	
1A	25	1286	236	9	0	5	-26	1	0.03	0.05	0.05	
1B	25	1286	333	9	0	5	-40	1	0.05	0.05	0.08	
1C	25	1286	236	3	0	2	-26	1	0.03	0.05	0.05	
1D	25	1286	333	3	0	2	-40	1	0.05	0.05	0.08	
1E	25	1704	236	9	0	5	-26	1	0.03	0.07	0.05	

1F	25	1704	333	9	0	5	-40	1	0.05	0.07	0.08
1G	25	1704	236	3	0	2	-26	1	0.03	0.07	0.05
1H	25	1704	333	3	0	2	-40	1	0.05	0.07	0.08
1I	25	1357	248	8	0	4	-27	1	0.04	0.06	0.05
1J	25	1357	321	8	0	4	-38	1	0.05	0.06	0.08
1K	25	1357	248	4	0	3	-27	1	0.04	0.06	0.05
1L	25	1357	321	4	0	3	-38	1	0.05	0.06	0.08
1M	25	1633	248	8	0	4	-27	1	0.04	0.07	0.05
1N	25	1633	321	8	0	4	-38	1	0.05	0.07	0.08
1O	25	1633	248	4	0	3	-27	1	0.04	0.07	0.05
1P	25	1633	321	4	0	3	-38	1	0.05	0.07	0.08
2	25	2196	418	9	0	5	-48	1	0.06	0.09	0.10
1A	50	1286	234	9	0	3	33	1	0.03	0.05	0.07
1B	50	1286	331	9	0	3	43	1	0.05	0.05	0.09
1C	50	1286	234	3	0	1	33	1	0.03	0.05	0.07
1D	50	1286	331	3	0	1	43	1	0.05	0.05	0.09
1E	50	1704	234	9	0	3	33	1	0.03	0.07	0.07
1F	50	1704	331	9	0	3	43	1	0.05	0.07	0.09
1G	50	1704	234	3	0	1	33	1	0.03	0.07	0.07
1H	50	1704	331	3	0	1	43	1	0.05	0.07	0.09
1I	50	1357	246	8	0	3	34	1	0.04	0.06	0.07
1J	50	1357	319	8	0	3	42	1	0.05	0.06	0.08
1K	50	1357	246	4	0	1	34	1	0.04	0.06	0.07
1L	50	1357	319	4	0	1	42	1	0.05	0.06	0.08
1M	50	1633	246	8	0	3	34	1	0.04	0.07	0.07
1N	50	1633	319	8	0	3	42	1	0.05	0.07	0.08
1O	50	1633	246	4	0	1	34	1	0.04	0.07	0.07
1P	50	1633	319	4	0	1	42	1	0.05	0.07	0.08
2	50	2196	415	9	0	3	56	1	0.06	0.09	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 91 NI 133 NF 131 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2938	-46	1	0	0	17	1	0.01	0.12	0.03	
1B	0	2938	-36	1	0	0	14	1	0.01	0.12	0.03	
1C	0	2938	-46	-1	0	-0	17	1	0.01	0.12	0.03	
1D	0	2938	-36	-1	0	-0	14	1	0.01	0.12	0.03	
1E	0	3474	-46	1	0	0	17	1	0.01	0.15	0.03	
1F	0	3474	-36	1	0	0	14	1	0.01	0.15	0.03	
1G	0	3474	-46	-1	0	-0	17	1	0.01	0.15	0.03	
1H	0	3474	-36	-1	0	-0	14	1	0.01	0.15	0.03	
1I	0	3096	-43	0	0	0	16	1	0.01	0.13	0.03	
1J	0	3096	-39	0	0	0	15	1	0.01	0.13	0.03	
1K	0	3096	-43	-0	0	-0	16	1	0.01	0.13	0.03	
1L	0	3096	-39	-0	0	-0	15	1	0.01	0.13	0.03	
1M	0	3316	-43	0	0	0	16	1	0.01	0.14	0.03	
1N	0	3316	-39	0	0	0	15	1	0.01	0.14	0.03	
1O	0	3316	-43	-0	0	-0	16	1	0.01	0.14	0.03	
1P	0	3316	-39	-0	0	-0	15	1	0.01	0.14	0.03	
2	0	4710	-60	0	0	0	23	1	0.01	0.20	0.05	
1A	25	2938	-48	1	0	0	5	1	0.01	0.12	0.01	
1B	25	2938	-38	1	0	0	5	1	0.01	0.12	0.01	
1C	25	2938	-48	-1	0	-0	5	1	0.01	0.12	0.01	
1D	25	2938	-38	-1	0	-0	5	1	0.01	0.12	0.01	
1E	25	3474	-48	1	0	0	5	1	0.01	0.15	0.01	
1F	25	3474	-38	1	0	0	5	1	0.01	0.15	0.01	
1G	25	3474	-48	-1	0	-0	5	1	0.01	0.15	0.01	
1H	25	3474	-38	-1	0	-0	5	1	0.01	0.15	0.01	
1I	25	3096	-44	0	0	0	5	1	0.01	0.13	0.01	
1J	25	3096	-41	0	0	0	5	1	0.01	0.13	0.01	
1K	25	3096	-44	-0	0	-0	5	1	0.01	0.13	0.01	
1L	25	3096	-41	-0	0	-0	5	1	0.01	0.13	0.01	
1M	25	3316	-44	0	0	0	5	1	0.01	0.14	0.01	
1N	25	3316	-41	0	0	0	5	1	0.01	0.14	0.01	
1O	25	3316	-44	-0	0	-0	5	1	0.01	0.14	0.01	
1P	25	3316	-41	-0	0	-0	5	1	0.01	0.14	0.01	
2	25	4710	-63	0	0	-0	7	1	0.01	0.20	0.01	
1A	50	2938	-49	1	0	0	-7	1	0.01	0.12	0.01	
1B	50	2938	-40	1	0	0	-5	1	0.01	0.12	0.01	
1C	50	2938	-49	-1	0	-0	-7	1	0.01	0.12	0.01	
1D	50	2938	-40	-1	0	-0	-5	1	0.01	0.12	0.01	
1E	50	3474	-49	1	0	0	-7	1	0.01	0.15	0.01	
1F	50	3474	-40	1	0	0	-5	1	0.01	0.15	0.01	
1G	50	3474	-49	-1	0	-0	-7	1	0.01	0.15	0.01	
1H	50	3474	-40	-1	0	-0	-5	1	0.01	0.15	0.01	
1I	50	3096	-46	0	0	0	-6	1	0.01	0.13	0.01	

1J	50	3096	-43	0	0	0	-6	1	0.01	0.13	0.01
1K	50	3096	-46	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.13	0.01
1L	50	3096	-43	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.13	0.01
1M	50	3316	-46	0	0	0	-6	1	0.01	0.14	0.01
1N	50	3316	-43	0	0	0	-6	1	0.01	0.14	0.01
1O	50	3316	-46	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.14	0.01
1P	50	3316	-43	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.14	0.01
2	50	4710	-65	0	0	-0	-9	1	0.01	0.20	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 92 NI 131 NF 129 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1404	-50	1	0	1	15	1	0.01	0.06	0.03	
1B	0	1404	-39	1	0	1	13	1	0.01	0.06	0.02	
1C	0	1404	-50	-1	0	-0	15	1	0.01	0.06	0.03	
1D	0	1404	-39	-1	0	-0	13	1	0.01	0.06	0.02	
1E	0	1594	-50	1	0	1	15	1	0.01	0.07	0.03	
1F	0	1594	-39	1	0	1	13	1	0.01	0.07	0.02	
1G	0	1594	-50	-1	0	-0	15	1	0.01	0.07	0.03	
1H	0	1594	-39	-1	0	-0	13	1	0.01	0.07	0.02	
1I	0	1439	-46	0	0	0	14	1	0.01	0.06	0.03	
1J	0	1439	-43	0	0	0	13	1	0.01	0.06	0.03	
1K	0	1439	-46	-0	0	-0	14	1	0.01	0.06	0.03	
1L	0	1439	-43	-0	0	-0	13	1	0.01	0.06	0.03	
1M	0	1559	-46	0	0	0	14	1	0.01	0.07	0.03	
1N	0	1559	-43	0	0	0	13	1	0.01	0.07	0.03	
1O	0	1559	-46	-0	0	-0	14	1	0.01	0.07	0.03	
1P	0	1559	-43	-0	0	-0	13	1	0.01	0.07	0.03	
2	0	2202	-66	0	0	0	20	1	0.01	0.09	0.04	
1A	25	1404	-51	1	0	0	3	1	0.01	0.06	0.01	
1B	25	1404	-41	1	0	0	2	1	0.01	0.06	0.00	
1C	25	1404	-51	-1	0	-0	3	1	0.01	0.06	0.01	
1D	25	1404	-41	-1	0	-0	2	1	0.01	0.06	0.00	
1E	25	1594	-51	1	0	0	3	1	0.01	0.07	0.01	
1F	25	1594	-41	1	0	0	2	1	0.01	0.07	0.00	
1G	25	1594	-51	-1	0	-0	3	1	0.01	0.07	0.01	
1H	25	1594	-41	-1	0	-0	2	1	0.01	0.07	0.00	
1I	25	1439	-48	0	0	0	3	1	0.01	0.06	0.01	
1J	25	1439	-45	0	0	0	3	1	0.01	0.06	0.00	
1K	25	1439	-48	-0	0	-0	3	1	0.01	0.06	0.01	
1L	25	1439	-45	-0	0	-0	3	1	0.01	0.06	0.00	
1M	25	1559	-48	0	0	0	3	1	0.01	0.07	0.01	
1N	25	1559	-45	0	0	0	3	1	0.01	0.07	0.00	
1O	25	1559	-48	-0	0	-0	3	1	0.01	0.07	0.01	
1P	25	1559	-45	-0	0	-0	3	1	0.01	0.07	0.00	
2	25	2202	-68	0	0	-0	4	1	0.01	0.09	0.01	
1A	50	1404	-53	1	0	-0	-10	1	0.01	0.06	0.02	
1B	50	1404	-43	1	0	-0	-8	1	0.01	0.06	0.02	
1C	50	1404	-53	-1	0	0	-10	1	0.01	0.06	0.02	
1D	50	1404	-43	-1	0	0	-8	1	0.01	0.06	0.02	
1E	50	1594	-53	1	0	-0	-10	1	0.01	0.07	0.02	
1F	50	1594	-43	1	0	-0	-8	1	0.01	0.07	0.02	
1G	50	1594	-53	-1	0	0	-10	1	0.01	0.07	0.02	
1H	50	1594	-43	-1	0	0	-8	1	0.01	0.07	0.02	
1I	50	1439	-50	0	0	-0	-10	1	0.01	0.06	0.02	
1J	50	1439	-46	0	0	-0	-9	1	0.01	0.06	0.02	
1K	50	1439	-50	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.06	0.02	
1L	50	1439	-46	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.06	0.02	
1M	50	1559	-50	0	0	-0	-10	1	0.01	0.07	0.02	
1N	50	1559	-46	0	0	-0	-9	1	0.01	0.07	0.02	
1O	50	1559	-50	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.07	0.02	
1P	50	1559	-46	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.07	0.02	
2	50	2202	-70	0	0	-0	-14	1	0.01	0.09	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 93 NI 129 NF 127 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-776	-53	1	0	1	13	1	0.01	0.03	0.03	
1B	0	-776	-43	1	0	1	11	1	0.01	0.03	0.02	
1C	0	-776	-53	-1	0	-1	13	1	0.01	0.03	0.03	
1D	0	-776	-43	-1	0	-1	11	1	0.01	0.03	0.02	
1E	0	-386	-53	1	0	1	13	1	0.01	0.02	0.03	
1F	0	-386	-43	1	0	1	11	1	0.01	0.02	0.02	
1G	0	-386	-53	-1	0	-1	13	1	0.01	0.02	0.03	
1H	0	-386	-43	-1	0	-1	11	1	0.01	0.02	0.02	
1I	0	-673	-50	1	0	0	12	1	0.01	0.03	0.02	
1J	0	-673	-46	1	0	0	12	1	0.01	0.03	0.02	
1K	0	-673	-50	-0	0	-0	12	1	0.01	0.03	0.02	
1L	0	-673	-46	-0	0	-0	12	1	0.01	0.03	0.02	
1M	0	-489	-50	1	0	0	12	1	0.01	0.02	0.02	
1N	0	-489	-46	1	0	0	12	1	0.01	0.02	0.02	
1O	0	-489	-50	-0	0	-0	12	1	0.01	0.02	0.02	
1P	0	-489	-46	-0	0	-0	12	1	0.01	0.02	0.02	
2	0	-854	-71	0	0	0	18	1	0.01	0.04	0.04	
1A	25	-776	-55	1	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1B	25	-776	-45	1	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1C	25	-776	-55	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1D	25	-776	-45	-1	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1E	25	-386	-55	1	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1F	25	-386	-45	1	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1G	25	-386	-55	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1H	25	-386	-45	-1	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1I	25	-673	-51	1	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1J	25	-673	-48	1	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1K	25	-673	-51	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1L	25	-673	-48	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1M	25	-489	-51	1	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1N	25	-489	-48	1	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1O	25	-489	-51	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1P	25	-489	-48	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
2	25	-854	-73	0	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1A	50	-776	-57	1	0	-0	-14	1	0.01	0.03	0.03	
1B	50	-776	-46	1	0	-0	-11	1	0.01	0.03	0.02	
1C	50	-776	-57	-1	0	0	-14	1	0.01	0.03	0.03	
1D	50	-776	-46	-1	0	0	-11	1	0.01	0.03	0.02	
1E	50	-386	-57	1	0	-0	-14	1	0.01	0.02	0.03	
1F	50	-386	-46	1	0	-0	-11	1	0.01	0.02	0.02	
1G	50	-386	-57	-1	0	0	-14	1	0.01	0.02	0.03	
1H	50	-386	-46	-1	0	0	-11	1	0.01	0.02	0.02	
1I	50	-673	-53	1	0	-0	-13	1	0.01	0.03	0.03	
1J	50	-673	-50	1	0	-0	-12	1	0.01	0.03	0.02	
1K	50	-673	-53	-0	0	-0	-13	1	0.01	0.03	0.03	
1L	50	-673	-50	-0	0	-0	-12	1	0.01	0.03	0.02	
1M	50	-489	-53	1	0	-0	-13	1	0.01	0.02	0.03	
1N	50	-489	-50	1	0	-0	-12	1	0.01	0.02	0.02	
1O	50	-489	-53	-0	0	-0	-13	1	0.01	0.02	0.03	
1P	50	-489	-50	-0	0	-0	-12	1	0.01	0.02	0.02	
2	50	-854	-75	0	0	-0	-19	1	0.01	0.04	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-776	1	-14	1	0.9881	0.9946	0.9869	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1B	-776	1	-11	1	0.9881	0.9946	0.9863	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1C	-776	-1	-14	1	0.9881	0.9964	0.9869	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1D	-776	-1	-11	1	0.9881	0.9964	0.9863	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1E	-386	1	-14	1	0.9881	0.9973	0.9935	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1F	-386	1	-11	1	0.9881	0.9973	0.9932	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1G	-386	-1	-14	1	0.9881	0.9982	0.9935	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1H	-386	-1	-11	1	0.9881	0.9982	0.9932	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1I	-673	0	-13	1	0.9881	0.9939	0.9885	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1J	-673	0	-12	1	0.9881	0.9939	0.9884	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1K	-673	-0	-13	1	0.9881	0.9980	0.9885	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1L	-673	-0	-12	1	0.9881	0.9980	0.9884	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1M	-489	0	-13	1	0.9881	0.9955	0.9916	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1N	-489	0	-12	1	0.9881	0.9955	0.9916	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1O	-489	-0	-13	1	0.9881	0.9985	0.9916	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1P	-489	-0	-12	1	0.9881	0.9985	0.9916	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
2	-854	-0	-19	1	0.9881	0.9913	0.9852	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 94 NI 127 NF 125 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN			daN*m					
1A	0	-3464	-58	2	0	1	10	1	0.01	0.14	0.02
1B	0	-3464	-48	2	0	1	9	1	0.01	0.14	0.02
1C	0	-3464	-58	-1	0	-1	10	1	0.01	0.14	0.02
1D	0	-3464	-48	-1	0	-1	9	1	0.01	0.14	0.02
1E	0	-2600	-58	2	0	1	10	1	0.01	0.11	0.02
1F	0	-2600	-48	2	0	1	9	1	0.01	0.11	0.02
1G	0	-2600	-58	-1	0	-1	10	1	0.01	0.11	0.02
1H	0	-2600	-48	-1	0	-1	9	1	0.01	0.11	0.02
1I	0	-3197	-55	1	0	0	10	1	0.01	0.13	0.02
1J	0	-3197	-51	1	0	0	9	1	0.01	0.13	0.02
1K	0	-3197	-55	-0	0	-0	10	1	0.01	0.13	0.02
1L	0	-3197	-51	-0	0	-0	9	1	0.01	0.13	0.02
1M	0	-2867	-55	1	0	0	10	1	0.01	0.12	0.02
1N	0	-2867	-51	1	0	0	9	1	0.01	0.12	0.02
1O	0	-2867	-55	-0	0	-0	10	1	0.01	0.12	0.02
1P	0	-2867	-51	-0	0	-0	9	1	0.01	0.12	0.02
2	0	-4457	-79	0	0	-0	14	1	0.01	0.19	0.03
1A	25	-3464	-60	2	0	0	-4	1	0.01	0.14	0.01
1B	25	-3464	-50	2	0	0	-3	1	0.01	0.14	0.01
1C	25	-3464	-60	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.14	0.01
1D	25	-3464	-50	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.14	0.01
1E	25	-2600	-60	2	0	0	-4	1	0.01	0.11	0.01
1F	25	-2600	-50	2	0	0	-3	1	0.01	0.11	0.01
1G	25	-2600	-60	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.11	0.01
1H	25	-2600	-50	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.11	0.01
1I	25	-3197	-57	1	0	0	-4	1	0.01	0.13	0.01
1J	25	-3197	-53	1	0	0	-4	1	0.01	0.13	0.01
1K	25	-3197	-57	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.13	0.01
1L	25	-3197	-53	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.13	0.01
1M	25	-2867	-57	1	0	0	-4	1	0.01	0.12	0.01
1N	25	-2867	-53	1	0	0	-4	1	0.01	0.12	0.01
1O	25	-2867	-57	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.12	0.01
1P	25	-2867	-53	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.12	0.01
2	25	-4457	-81	0	0	-0	-6	1	0.01	0.19	0.01
1A	50	-3464	-62	2	0	-0	-20	1	0.01	0.14	0.04
1B	50	-3464	-52	2	0	-0	-16	1	0.01	0.14	0.03
1C	50	-3464	-62	-1	0	0	-20	1	0.01	0.14	0.04
1D	50	-3464	-52	-1	0	0	-16	1	0.01	0.14	0.03
1E	50	-2600	-62	2	0	-0	-20	1	0.01	0.11	0.04
1F	50	-2600	-52	2	0	-0	-16	1	0.01	0.11	0.03
1G	50	-2600	-62	-1	0	0	-20	1	0.01	0.11	0.04
1H	50	-2600	-52	-1	0	0	-16	1	0.01	0.11	0.03
1I	50	-3197	-59	1	0	-0	-19	1	0.01	0.13	0.04
1J	50	-3197	-55	1	0	-0	-17	1	0.01	0.13	0.03
1K	50	-3197	-59	-0	0	-0	-19	1	0.01	0.13	0.04
1L	50	-3197	-55	-0	0	-0	-17	1	0.01	0.13	0.03
1M	50	-2867	-59	1	0	-0	-19	1	0.01	0.12	0.04
1N	50	-2867	-55	1	0	-0	-17	1	0.01	0.12	0.03
1O	50	-2867	-59	-0	0	-0	-19	1	0.01	0.12	0.04
1P	50	-2867	-55	-0	0	-0	-17	1	0.01	0.12	0.03
2	50	-4457	-83	0	0	-0	-26	1	0.01	0.19	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3464	1	-20	1	0.9881	0.9630	0.9603	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 22
1B	-3464	1	-16	1	0.9881	0.9630	0.9584	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 22
1C	-3464	-1	-20	1	0.9881	0.9792	0.9603	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 22
1D	-3464	-1	-16	1	0.9881	0.9792	0.9584	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 22
1E	-2600	1	-20	1	0.9881	0.9723	0.9702	--	--	0.11	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
1F	-2600	1	-16	1	0.9881	0.9723	0.9688	--	--	0.11	--	0.14	Snell. 'zx'= 22
1G	-2600	-1	-20	1	0.9881	0.9844	0.9702	--	--	0.11	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
1H	-2600	-1	-16	1	0.9881	0.9844	0.9688	--	--	0.11	--	0.14	Snell. 'zx'= 22
1I	-3197	0	-19	1	0.9881	0.9483	0.9629	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1J	-3197	0	-17	1	0.9881	0.9483	0.9622	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1K	-3197	-0	-19	1	0.9881	0.9883	0.9629	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1L	-3197	-0	-17	1	0.9881	0.9883	0.9622	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1M	-2867	0	-19	1	0.9881	0.9537	0.9668	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1N	-2867	0	-17	1	0.9881	0.9537	0.9661	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
1O	-2867	-0	-19	1	0.9881	0.9895	0.9668	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1P	-2867	-0	-17	1	0.9881	0.9895	0.9661	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
2	-4457	-0	-26	1	0.9881	0.9833	0.9475	--	--	0.19	--	0.24	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 95 NI 125 NF 123 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-6534	-47	2	0	0	6	1	0.01	0.27	0.01	
1B	0	-6534	-34	2	0	0	4	1	0.00	0.27	0.01	

1C	0	-6534	-47	-2	0	-1	6	1	0.01	0.27	0.01
1D	0	-6534	-34	-2	0	-1	4	1	0.00	0.27	0.01
1E	0	-5168	-47	2	0	0	6	1	0.01	0.22	0.01
1F	0	-5168	-34	2	0	0	4	1	0.00	0.22	0.01
1G	0	-5168	-47	-2	0	-1	6	1	0.01	0.22	0.01
1H	0	-5168	-34	-2	0	-1	4	1	0.00	0.22	0.01
1I	0	-6093	-45	1	0	0	6	1	0.01	0.25	0.01
1J	0	-6093	-36	1	0	0	5	1	0.01	0.25	0.01
1K	0	-6093	-45	-1	0	-0	6	1	0.01	0.25	0.01
1L	0	-6093	-36	-1	0	-0	5	1	0.01	0.25	0.01
1M	0	-5609	-45	1	0	0	6	1	0.01	0.23	0.01
1N	0	-5609	-36	1	0	0	5	1	0.01	0.23	0.01
1O	0	-5609	-45	-1	0	-0	6	1	0.01	0.23	0.01
1P	0	-5609	-36	-1	0	-0	5	1	0.01	0.23	0.01
2	0	-8599	-60	0	0	-0	7	1	0.01	0.36	0.02
1A	25	-6534	-48	2	0	-0	-6	1	0.01	0.27	0.01
1B	25	-6534	-36	2	0	-0	-4	1	0.01	0.27	0.01
1C	25	-6534	-48	-2	0	0	-6	1	0.01	0.27	0.01
1D	25	-6534	-36	-2	0	0	-4	1	0.01	0.27	0.01
1E	25	-5168	-48	2	0	-0	-6	1	0.01	0.22	0.01
1F	25	-5168	-36	2	0	-0	-4	1	0.01	0.22	0.01
1G	25	-5168	-48	-2	0	0	-6	1	0.01	0.22	0.01
1H	25	-5168	-36	-2	0	0	-4	1	0.01	0.22	0.01
1I	25	-6093	-47	1	0	-0	-6	1	0.01	0.25	0.01
1J	25	-6093	-38	1	0	-0	-5	1	0.01	0.25	0.01
1K	25	-6093	-47	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.25	0.01
1L	25	-6093	-38	-1	0	-0	-5	1	0.01	0.25	0.01
1M	25	-5609	-47	1	0	-0	-6	1	0.01	0.23	0.01
1N	25	-5609	-38	1	0	-0	-5	1	0.01	0.23	0.01
1O	25	-5609	-47	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.23	0.01
1P	25	-5609	-38	-1	0	-0	-5	1	0.01	0.23	0.01
2	25	-8599	-62	0	0	-0	-8	1	0.01	0.36	0.02
1A	50	-6534	-50	2	0	-1	-19	1	0.01	0.27	0.04
1B	50	-6534	-38	2	0	-1	-13	1	0.01	0.27	0.03
1C	50	-6534	-50	-2	0	1	-19	1	0.01	0.27	0.04
1D	50	-6534	-38	-2	0	1	-13	1	0.01	0.27	0.03
1E	50	-5168	-50	2	0	-1	-19	1	0.01	0.22	0.04
1F	50	-5168	-38	2	0	-1	-13	1	0.01	0.22	0.03
1G	50	-5168	-50	-2	0	1	-19	1	0.01	0.22	0.04
1H	50	-5168	-38	-2	0	1	-13	1	0.01	0.22	0.03
1I	50	-6093	-48	1	0	-1	-18	1	0.01	0.25	0.04
1J	50	-6093	-39	1	0	-1	-14	1	0.01	0.25	0.03
1K	50	-6093	-48	-1	0	0	-18	1	0.01	0.25	0.04
1L	50	-6093	-39	-1	0	0	-14	1	0.01	0.25	0.03
1M	50	-5609	-48	1	0	-1	-18	1	0.01	0.23	0.04
1N	50	-5609	-39	1	0	-1	-14	1	0.01	0.23	0.03
1O	50	-5609	-48	-1	0	0	-18	1	0.01	0.23	0.04
1P	50	-5609	-39	-1	0	0	-14	1	0.01	0.23	0.03
2	50	-8599	-64	0	0	-0	-24	1	0.01	0.36	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-6534	-1	-19	1	0.9881	0.9235	0.9464	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 22
1B	-6534	-1	-13	1	0.9881	0.9235	0.9449	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'= 22
1C	-6534	1	-19	1	0.9881	0.8831	0.9464	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 22
1D	-6534	1	-13	1	0.9881	0.8831	0.9449	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'= 22
1E	-5168	-1	-19	1	0.9881	0.9395	0.9576	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 22
1F	-5168	-1	-13	1	0.9881	0.9395	0.9564	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 22
1G	-5168	1	-19	1	0.9881	0.9076	0.9576	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 22
1H	-5168	1	-13	1	0.9881	0.9076	0.9564	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 22
1I	-6093	-1	-18	1	0.9881	0.9471	0.9495	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 22
1J	-6093	-1	-14	1	0.9881	0.9471	0.9494	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 22
1K	-6093	-0	-18	1	0.9881	0.8942	0.9495	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 22
1L	-6093	-0	-14	1	0.9881	0.8942	0.9494	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 22
1M	-5609	-1	-18	1	0.9881	0.9513	0.9535	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 22
1N	-5609	-1	-14	1	0.9881	0.9513	0.9534	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 22
1O	-5609	-0	-18	1	0.9881	0.9026	0.9535	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 22
1P	-5609	-0	-14	1	0.9881	0.9026	0.9534	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 22
2	-8599	-0	-24	1	0.9881	1.0237	0.9279	--	--	0.36	--	0.41	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 96 NI 123 NF 15 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-9994	-171	5	0	0	14	1	0.02	0.42	0.04	
1B	0	-9994	-99	5	0	0	7	1	0.01	0.42	0.02	
1C	0	-9994	-171	-8	0	-0	14	1	0.02	0.42	0.04	
1D	0	-9994	-99	-8	0	-0	7	1	0.01	0.42	0.02	
1E	0	-8124	-171	5	0	0	14	1	0.02	0.34	0.03	
1F	0	-8124	-99	5	0	0	7	1	0.01	0.34	0.02	
1G	0	-8124	-171	-8	0	-0	14	1	0.02	0.34	0.03	

1H	0	-8124	-99	-8	0	-0	7	1	0.01	0.34	0.02
1I	0	-9384	-162	2	0	0	13	1	0.02	0.39	0.03
1J	0	-9384	-108	2	0	0	8	1	0.02	0.39	0.02
1K	0	-9384	-162	-4	0	-0	13	1	0.02	0.39	0.03
1L	0	-9384	-108	-4	0	-0	8	1	0.02	0.39	0.02
1M	0	-8734	-162	2	0	0	13	1	0.02	0.37	0.03
1N	0	-8734	-108	2	0	0	8	1	0.02	0.37	0.02
1O	0	-8734	-162	-4	0	-0	13	1	0.02	0.37	0.03
1P	0	-8734	-108	-4	0	-0	8	1	0.02	0.37	0.02
2	0	-13310	-199	-2	0	-0	15	1	0.03	0.56	0.05
1A	25	-9994	-172	5	0	2	-29	1	0.02	0.42	0.08
1B	25	-9994	-101	5	0	2	-18	1	0.01	0.42	0.05
1C	25	-9994	-172	-8	0	-2	-29	1	0.02	0.42	0.08
1D	25	-9994	-101	-8	0	-2	-18	1	0.01	0.42	0.05
1E	25	-8124	-172	5	0	2	-29	1	0.02	0.34	0.07
1F	25	-8124	-101	5	0	2	-18	1	0.01	0.34	0.04
1G	25	-8124	-172	-8	0	-2	-29	1	0.02	0.34	0.07
1H	25	-8124	-101	-8	0	-2	-18	1	0.01	0.34	0.04
1I	25	-9384	-164	2	0	1	-28	1	0.02	0.39	0.07
1J	25	-9384	-109	2	0	1	-19	1	0.02	0.39	0.05
1K	25	-9384	-164	-4	0	-1	-28	1	0.02	0.39	0.07
1L	25	-9384	-109	-4	0	-1	-19	1	0.02	0.39	0.05
1M	25	-8734	-164	2	0	1	-28	1	0.02	0.37	0.07
1N	25	-8734	-109	2	0	1	-19	1	0.02	0.37	0.05
1O	25	-8734	-164	-4	0	-1	-28	1	0.02	0.37	0.07
1P	25	-8734	-109	-4	0	-1	-19	1	0.02	0.37	0.05
2	25	-13310	-201	-2	0	0	-35	1	0.03	0.56	0.12
1A	50	-9994	-174	5	0	4	-73	1	0.03	0.42	0.20
1B	50	-9994	-103	5	0	4	-43	1	0.01	0.42	0.12
1C	50	-9994	-174	-8	0	-3	-73	1	0.03	0.42	0.20
1D	50	-9994	-103	-8	0	-3	-43	1	0.01	0.42	0.12
1E	50	-8124	-174	5	0	4	-73	1	0.03	0.34	0.17
1F	50	-8124	-103	5	0	4	-43	1	0.01	0.34	0.10
1G	50	-8124	-174	-8	0	-3	-73	1	0.03	0.34	0.17
1H	50	-8124	-103	-8	0	-3	-43	1	0.01	0.34	0.10
1I	50	-9384	-166	2	0	2	-69	1	0.02	0.39	0.18
1J	50	-9384	-111	2	0	2	-47	1	0.02	0.39	0.12
1K	50	-9384	-166	-4	0	-1	-69	1	0.02	0.39	0.18
1L	50	-9384	-111	-4	0	-1	-47	1	0.02	0.39	0.12
1M	50	-8734	-166	2	0	2	-69	1	0.02	0.37	0.17
1N	50	-8734	-111	2	0	2	-47	1	0.02	0.37	0.12
1O	50	-8734	-166	-4	0	-1	-69	1	0.02	0.37	0.17
1P	50	-8734	-111	-4	0	-1	-47	1	0.02	0.37	0.12
2	50	-13310	-203	-2	0	1	-85	1	0.03	0.56	0.30

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-9994	4	-73	1	0.9881	0.9706	0.9330	--	--	0.42	--	0.57	Snell. 'zx'= 22
1B	-9994	4	-43	1	0.9881	0.9706	0.9379	--	--	0.42	--	0.51	Snell. 'zx'= 22
1C	-9994	-3	-73	1	0.9881	0.9813	0.9330	--	--	0.42	--	0.56	Snell. 'zx'= 22
1D	-9994	-3	-43	1	0.9881	0.9813	0.9379	--	--	0.42	--	0.51	Snell. 'zx'= 22
1E	-8124	4	-73	1	0.9881	0.9761	0.9455	--	--	0.34	--	0.49	Snell. 'zx'= 22
1F	-8124	4	-43	1	0.9881	0.9761	0.9496	--	--	0.34	--	0.43	Snell. 'zx'= 22
1G	-8124	-3	-73	1	0.9881	0.9848	0.9455	--	--	0.34	--	0.49	Snell. 'zx'= 22
1H	-8124	-3	-43	1	0.9881	0.9848	0.9496	--	--	0.34	--	0.43	Snell. 'zx'= 22
1I	-9384	2	-69	1	0.9881	0.9800	0.9374	--	--	0.40	--	0.53	Snell. 'zx'= 22
1J	-9384	2	-47	1	0.9881	0.9800	0.9409	--	--	0.40	--	0.49	Snell. 'zx'= 22
1K	-9384	-1	-69	1	0.9881	1.0100	0.9374	--	--	0.40	--	0.53	Snell. 'zx'= 22
1L	-9384	-1	-47	1	0.9881	1.0100	0.9409	--	--	0.40	--	0.49	Snell. 'zx'= 22
1M	-8734	2	-69	1	0.9881	0.9814	0.9417	--	--	0.37	--	0.50	Snell. 'zx'= 22
1N	-8734	2	-47	1	0.9881	0.9814	0.9450	--	--	0.37	--	0.46	Snell. 'zx'= 22
1O	-8734	-1	-69	1	0.9881	1.0093	0.9417	--	--	0.37	--	0.50	Snell. 'zx'= 22
1P	-8734	-1	-47	1	0.9881	1.0093	0.9450	--	--	0.37	--	0.46	Snell. 'zx'= 22
2	-13310	1	-85	1	0.9881	0.9174	0.9129	--	--	0.56	--	0.72	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 97 NI 91 NF 16 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1541	-260	8	0	-0	43	1	0.04	0.06	0.09	
1B	0	1541	-179	8	0	-0	32	1	0.03	0.06	0.06	
1C	0	1541	-260	2	0	-2	43	1	0.04	0.06	0.09	
1D	0	1541	-179	2	0	-2	32	1	0.03	0.06	0.06	
1E	0	1985	-260	8	0	-0	43	1	0.04	0.08	0.09	
1F	0	1985	-179	8	0	-0	32	1	0.03	0.08	0.06	
1G	0	1985	-260	2	0	-2	43	1	0.04	0.08	0.09	
1H	0	1985	-179	2	0	-2	32	1	0.03	0.08	0.06	
1I	0	1625	-249	7	0	-1	41	1	0.04	0.07	0.08	
1J	0	1625	-190	7	0	-1	34	1	0.03	0.07	0.07	
1K	0	1625	-249	3	0	-2	41	1	0.04	0.07	0.08	
1L	0	1625	-190	3	0	-2	34	1	0.03	0.07	0.07	

1M	0	1901	-249	7	0	-1	41	1	0.04	0.08	0.08
1N	0	1901	-190	7	0	-1	34	1	0.03	0.08	0.07
1O	0	1901	-249	3	0	-2	41	1	0.04	0.08	0.08
1P	0	1901	-190	3	0	-2	34	1	0.03	0.08	0.07
2	0	2591	-323	7	0	-2	55	1	0.05	0.11	0.11
1A	29	1541	-262	8	0	-1	-33	1	0.04	0.06	0.07
1B	29	1541	-181	8	0	-1	-20	1	0.03	0.06	0.04
1C	29	1541	-262	2	0	-4	-33	1	0.04	0.06	0.07
1D	29	1541	-181	2	0	-4	-20	1	0.03	0.06	0.04
1E	29	1985	-262	8	0	-1	-33	1	0.04	0.08	0.07
1F	29	1985	-181	8	0	-1	-20	1	0.03	0.08	0.04
1G	29	1985	-262	2	0	-4	-33	1	0.04	0.08	0.07
1H	29	1985	-181	2	0	-4	-20	1	0.03	0.08	0.04
1I	29	1625	-251	7	0	-2	-32	1	0.04	0.07	0.06
1J	29	1625	-192	7	0	-2	-22	1	0.03	0.07	0.04
1K	29	1625	-251	3	0	-4	-32	1	0.04	0.07	0.06
1L	29	1625	-192	3	0	-4	-22	1	0.03	0.07	0.04
1M	29	1901	-251	7	0	-2	-32	1	0.04	0.08	0.06
1N	29	1901	-192	7	0	-2	-22	1	0.03	0.08	0.04
1O	29	1901	-251	3	0	-4	-32	1	0.04	0.08	0.06
1P	29	1901	-192	3	0	-4	-22	1	0.03	0.08	0.04
2	29	2591	-326	7	0	-4	-40	1	0.05	0.11	0.08
1A	58	1541	-264	8	0	-2	-110	1	0.04	0.06	0.22
1B	58	1541	-183	8	0	-2	-73	1	0.03	0.06	0.15
1C	58	1541	-264	2	0	-6	-110	1	0.04	0.06	0.22
1D	58	1541	-183	2	0	-6	-73	1	0.03	0.06	0.15
1E	58	1985	-264	8	0	-2	-110	1	0.04	0.08	0.22
1F	58	1985	-183	8	0	-2	-73	1	0.03	0.08	0.15
1G	58	1985	-264	2	0	-6	-110	1	0.04	0.08	0.22
1H	58	1985	-183	2	0	-6	-73	1	0.03	0.08	0.15
1I	58	1625	-253	7	0	-3	-105	1	0.04	0.07	0.21
1J	58	1625	-194	7	0	-3	-78	1	0.03	0.07	0.16
1K	58	1625	-253	3	0	-5	-105	1	0.04	0.07	0.21
1L	58	1625	-194	3	0	-5	-78	1	0.03	0.07	0.16
1M	58	1901	-253	7	0	-3	-105	1	0.04	0.08	0.21
1N	58	1901	-194	7	0	-3	-78	1	0.03	0.08	0.16
1O	58	1901	-253	3	0	-5	-105	1	0.04	0.08	0.21
1P	58	1901	-194	3	0	-5	-78	1	0.03	0.08	0.16
2	58	2591	-328	7	0	-6	-135	1	0.05	0.11	0.27

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 98 NI 93 NF 91 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	3166	-7	4	0	0	13	1	0.00	0.13	0.03	
1B	0	3166	5	4	0	0	10	1	0.00	0.13	0.02	
1C	0	3166	-7	-1	0	-1	13	1	0.00	0.13	0.03	
1D	0	3166	5	-1	0	-1	10	1	0.00	0.13	0.02	
1E	0	3906	-7	4	0	0	13	1	0.00	0.16	0.03	
1F	0	3906	5	4	0	0	10	1	0.00	0.16	0.02	
1G	0	3906	-7	-1	0	-1	13	1	0.00	0.16	0.03	
1H	0	3906	5	-1	0	-1	10	1	0.00	0.16	0.02	
1I	0	3368	-6	3	0	0	12	1	0.00	0.14	0.02	
1J	0	3368	4	3	0	0	10	1	0.00	0.14	0.02	
1K	0	3368	-6	0	0	-0	12	1	0.00	0.14	0.02	
1L	0	3368	4	0	0	-0	10	1	0.00	0.14	0.02	
1M	0	3704	-6	3	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1N	0	3704	4	3	0	0	10	1	0.00	0.15	0.02	
1O	0	3704	-6	0	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1P	0	3704	4	0	0	-0	10	1	0.00	0.15	0.02	
2	0	5198	-2	2	0	-0	17	1	0.00	0.22	0.03	
1A	28	3166	-9	4	0	-1	10	1	0.00	0.13	0.02	
1B	28	3166	3	4	0	-1	11	1	0.00	0.13	0.02	
1C	28	3166	-9	-1	0	-0	10	1	0.00	0.13	0.02	
1D	28	3166	3	-1	0	-0	11	1	0.00	0.13	0.02	
1E	28	3906	-9	4	0	-1	10	1	0.00	0.16	0.02	
1F	28	3906	3	4	0	-1	11	1	0.00	0.16	0.02	
1G	28	3906	-9	-1	0	-0	10	1	0.00	0.16	0.02	
1H	28	3906	3	-1	0	-0	11	1	0.00	0.16	0.02	
1I	28	3368	-8	3	0	-0	10	1	0.00	0.14	0.02	
1J	28	3368	2	3	0	-0	11	1	0.00	0.14	0.02	
1K	28	3368	-8	0	0	-1	10	1	0.00	0.14	0.02	
1L	28	3368	2	0	0	-1	11	1	0.00	0.14	0.02	
1M	28	3704	-8	3	0	-0	10	1	0.00	0.15	0.02	
1N	28	3704	2	3	0	-0	11	1	0.00	0.15	0.02	
1O	28	3704	-8	0	0	-1	10	1	0.00	0.15	0.02	
1P	28	3704	2	0	0	-1	11	1	0.00	0.15	0.02	

2	28	5198	-5	2	0	-1	16	1	0.00	0.22	0.03
1A	56	3166	-11	4	0	-2	7	1	0.00	0.13	0.01
1B	56	3166	1	4	0	-2	12	1	0.00	0.13	0.02
1C	56	3166	-11	-1	0	0	7	1	0.00	0.13	0.01
1D	56	3166	1	-1	0	0	12	1	0.00	0.13	0.02
1E	56	3906	-11	4	0	-2	7	1	0.00	0.16	0.01
1F	56	3906	1	4	0	-2	12	1	0.00	0.16	0.02
1G	56	3906	-11	-1	0	0	7	1	0.00	0.16	0.01
1H	56	3906	1	-1	0	0	12	1	0.00	0.16	0.02
1I	56	3368	-10	3	0	-0	8	1	0.00	0.14	0.02
1J	56	3368	-0	3	0	-0	11	1	0.00	0.14	0.02
1K	56	3368	-10	0	0	-2	8	1	0.00	0.14	0.02
1L	56	3368	-0	0	0	-2	11	1	0.00	0.14	0.02
1M	56	3704	-10	3	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02
1N	56	3704	-0	3	0	-0	11	1	0.00	0.15	0.02
1O	56	3704	-10	0	0	-2	8	1	0.00	0.15	0.02
1P	56	3704	-0	0	0	-2	11	1	0.00	0.15	0.02
2	56	5198	-7	2	0	-1	14	1	0.00	0.22	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 99 NI 95 NF 93 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4254	-38	2	0	1	18	1	0.01	0.18	0.04	
1B	0	4254	-29	2	0	1	14	1	0.00	0.18	0.03	
1C	0	4254	-38	-1	0	-1	18	1	0.01	0.18	0.04	
1D	0	4254	-29	-1	0	-1	14	1	0.00	0.18	0.03	
1E	0	5286	-38	2	0	1	18	1	0.01	0.22	0.04	
1F	0	5286	-29	2	0	1	14	1	0.00	0.22	0.03	
1G	0	5286	-38	-1	0	-1	18	1	0.01	0.22	0.04	
1H	0	5286	-29	-1	0	-1	14	1	0.00	0.22	0.03	
1I	0	4565	-35	1	0	0	17	1	0.01	0.19	0.03	
1J	0	4565	-31	1	0	0	15	1	0.00	0.19	0.03	
1K	0	4565	-35	-0	0	-0	17	1	0.01	0.19	0.03	
1L	0	4565	-31	-0	0	-0	15	1	0.00	0.19	0.03	
1M	0	4975	-35	1	0	0	17	1	0.01	0.21	0.03	
1N	0	4975	-31	1	0	0	15	1	0.00	0.21	0.03	
1O	0	4975	-35	-0	0	-0	17	1	0.01	0.21	0.03	
1P	0	4975	-31	-0	0	-0	15	1	0.00	0.21	0.03	
2	0	7011	-49	0	0	0	24	1	0.01	0.29	0.05	
1A	28	4254	-40	2	0	0	7	1	0.01	0.18	0.01	
1B	28	4254	-31	2	0	0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1C	28	4254	-40	-1	0	-0	7	1	0.01	0.18	0.01	
1D	28	4254	-31	-1	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1E	28	5286	-40	2	0	0	7	1	0.01	0.22	0.01	
1F	28	5286	-31	2	0	0	6	1	0.00	0.22	0.01	
1G	28	5286	-40	-1	0	-0	7	1	0.01	0.22	0.01	
1H	28	5286	-31	-1	0	-0	6	1	0.00	0.22	0.01	
1I	28	4565	-37	1	0	-0	6	1	0.01	0.19	0.01	
1J	28	4565	-33	1	0	-0	6	1	0.00	0.19	0.01	
1K	28	4565	-37	-0	0	-0	6	1	0.01	0.19	0.01	
1L	28	4565	-33	-0	0	-0	6	1	0.00	0.19	0.01	
1M	28	4975	-37	1	0	-0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1N	28	4975	-33	1	0	-0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1O	28	4975	-37	-0	0	-0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1P	28	4975	-33	-0	0	-0	6	1	0.00	0.21	0.01	
2	28	7011	-52	0	0	-0	9	1	0.01	0.29	0.02	
1A	56	4254	-42	2	0	-0	-5	1	0.01	0.18	0.01	
1B	56	4254	-33	2	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1C	56	4254	-42	-1	0	0	-5	1	0.01	0.18	0.01	
1D	56	4254	-33	-1	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1E	56	5286	-42	2	0	-0	-5	1	0.01	0.22	0.01	
1F	56	5286	-33	2	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1G	56	5286	-42	-1	0	0	-5	1	0.01	0.22	0.01	
1H	56	5286	-33	-1	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1I	56	4565	-39	1	0	-0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1J	56	4565	-35	1	0	-0	-3	1	0.01	0.19	0.01	
1K	56	4565	-39	-0	0	0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1L	56	4565	-35	-0	0	0	-3	1	0.01	0.19	0.01	
1M	56	4975	-39	1	0	-0	-4	1	0.01	0.21	0.01	
1N	56	4975	-35	1	0	-0	-3	1	0.01	0.21	0.01	
1O	56	4975	-39	-0	0	0	-4	1	0.01	0.21	0.01	
1P	56	4975	-35	-0	0	0	-3	1	0.01	0.21	0.01	
2	56	7011	-54	0	0	-0	-6	1	0.01	0.29	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 100 NI 97 NF 95 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4925	-24	1	0	1	16	1	0.00	0.21	0.03	
1B	0	4925	-17	1	0	1	13	1	0.00	0.21	0.03	
1C	0	4925	-24	-1	0	-0	16	1	0.00	0.21	0.03	
1D	0	4925	-17	-1	0	-0	13	1	0.00	0.21	0.03	
1E	0	6177	-24	1	0	1	16	1	0.00	0.26	0.03	
1F	0	6177	-17	1	0	1	13	1	0.00	0.26	0.03	
1G	0	6177	-24	-1	0	-0	16	1	0.00	0.26	0.03	
1H	0	6177	-17	-1	0	-0	13	1	0.00	0.26	0.03	
1I	0	5321	-22	0	0	0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1J	0	5321	-20	0	0	0	14	1	0.00	0.22	0.03	
1K	0	5321	-22	-0	0	-0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1L	0	5321	-20	-0	0	-0	14	1	0.00	0.22	0.03	
1M	0	5781	-22	0	0	0	15	1	0.00	0.24	0.03	
1N	0	5781	-20	0	0	0	14	1	0.00	0.24	0.03	
1O	0	5781	-22	-0	0	-0	15	1	0.00	0.24	0.03	
1P	0	5781	-20	-0	0	-0	14	1	0.00	0.24	0.03	
2	0	8158	-31	0	0	0	21	1	0.00	0.34	0.05	
1A	28	4925	-26	1	0	0	9	1	0.00	0.21	0.02	
1B	28	4925	-19	1	0	0	8	1	0.00	0.21	0.02	
1C	28	4925	-26	-1	0	-0	9	1	0.00	0.21	0.02	
1D	28	4925	-19	-1	0	-0	8	1	0.00	0.21	0.02	
1E	28	6177	-26	1	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1F	28	6177	-19	1	0	0	8	1	0.00	0.26	0.02	
1G	28	6177	-26	-1	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1H	28	6177	-19	-1	0	-0	8	1	0.00	0.26	0.02	
1I	28	5321	-24	0	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1J	28	5321	-22	0	0	0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1K	28	5321	-24	-0	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1L	28	5321	-22	-0	0	-0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1M	28	5781	-24	0	0	0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1N	28	5781	-22	0	0	0	8	1	0.00	0.24	0.02	
1O	28	5781	-24	-0	0	-0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1P	28	5781	-22	-0	0	-0	8	1	0.00	0.24	0.02	
2	28	8158	-33	0	0	0	13	1	0.00	0.34	0.03	
1A	56	4925	-28	1	0	0	2	1	0.00	0.21	0.00	
1B	56	4925	-21	1	0	0	2	1	0.00	0.21	0.00	
1C	56	4925	-28	-1	0	-0	2	1	0.00	0.21	0.00	
1D	56	4925	-21	-1	0	-0	2	1	0.00	0.21	0.00	
1E	56	6177	-28	1	0	0	2	1	0.00	0.26	0.00	
1F	56	6177	-21	1	0	0	2	1	0.00	0.26	0.00	
1G	56	6177	-28	-1	0	-0	2	1	0.00	0.26	0.00	
1H	56	6177	-21	-1	0	-0	2	1	0.00	0.26	0.00	
1I	56	5321	-26	0	0	-0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1J	56	5321	-23	0	0	-0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1K	56	5321	-26	-0	0	0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1L	56	5321	-23	-0	0	0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1M	56	5781	-26	0	0	-0	2	1	0.00	0.24	0.00	
1N	56	5781	-23	0	0	-0	2	1	0.00	0.24	0.00	
1O	56	5781	-26	-0	0	0	2	1	0.00	0.24	0.00	
1P	56	5781	-23	-0	0	0	2	1	0.00	0.24	0.00	
2	56	8158	-36	0	0	-0	3	1	0.01	0.34	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 101 NI 99 NF 97 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5176	-18	1	0	0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1B	0	5176	-13	1	0	0	12	1	0.00	0.22	0.02	
1C	0	5176	-18	-0	0	-0	15	1	0.00	0.22	0.03	

1D	0	5176	-13	-0	0	-0	12	1	0.00	0.22	0.02
1E	0	6544	-18	1	0	0	15	1	0.00	0.27	0.03
1F	0	6544	-13	1	0	0	12	1	0.00	0.27	0.03
1G	0	6544	-18	-0	0	-0	15	1	0.00	0.27	0.03
1H	0	6544	-13	-0	0	-0	12	1	0.00	0.27	0.03
1I	0	5620	-16	0	0	0	14	1	0.00	0.23	0.03
1J	0	5620	-14	0	0	0	13	1	0.00	0.23	0.03
1K	0	5620	-16	-0	0	-0	14	1	0.00	0.23	0.03
1L	0	5620	-14	-0	0	-0	13	1	0.00	0.23	0.03
1M	0	6100	-16	0	0	0	14	1	0.00	0.26	0.03
1N	0	6100	-14	0	0	0	13	1	0.00	0.26	0.03
1O	0	6100	-16	-0	0	-0	14	1	0.00	0.26	0.03
1P	0	6100	-14	-0	0	-0	13	1	0.00	0.26	0.03
2	0	8613	-23	0	0	0	20	1	0.00	0.36	0.05
1A	28	5176	-20	1	0	0	10	1	0.00	0.22	0.02
1B	28	5176	-15	1	0	0	8	1	0.00	0.22	0.02
1C	28	5176	-20	-0	0	-0	10	1	0.00	0.22	0.02
1D	28	5176	-15	-0	0	-0	8	1	0.00	0.22	0.02
1E	28	6544	-20	1	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02
1F	28	6544	-15	1	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02
1G	28	6544	-20	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02
1H	28	6544	-15	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02
1I	28	5620	-18	0	0	0	10	1	0.00	0.23	0.02
1J	28	5620	-16	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02
1K	28	5620	-18	-0	0	-0	10	1	0.00	0.23	0.02
1L	28	5620	-16	-0	0	-0	9	1	0.00	0.23	0.02
1M	28	6100	-18	0	0	0	10	1	0.00	0.26	0.02
1N	28	6100	-16	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02
1O	28	6100	-18	-0	0	-0	10	1	0.00	0.26	0.02
1P	28	6100	-16	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02
2	28	8613	-25	0	0	0	13	1	0.00	0.36	0.03
1A	56	5176	-22	1	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01
1B	56	5176	-17	1	0	0	4	1	0.00	0.22	0.01
1C	56	5176	-22	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01
1D	56	5176	-17	-0	0	-0	4	1	0.00	0.22	0.01
1E	56	6544	-22	1	0	0	5	1	0.00	0.27	0.01
1F	56	6544	-17	1	0	0	4	1	0.00	0.27	0.01
1G	56	6544	-22	-0	0	-0	5	1	0.00	0.27	0.01
1H	56	6544	-17	-0	0	-0	4	1	0.00	0.27	0.01
1I	56	5620	-20	0	0	0	4	1	0.00	0.23	0.01
1J	56	5620	-18	0	0	0	4	1	0.00	0.23	0.01
1K	56	5620	-20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.23	0.01
1L	56	5620	-18	-0	0	-0	4	1	0.00	0.23	0.01
1M	56	6100	-20	0	0	0	4	1	0.00	0.26	0.01
1N	56	6100	-18	0	0	0	4	1	0.00	0.26	0.01
1O	56	6100	-20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.26	0.01
1P	56	6100	-18	-0	0	-0	4	1	0.00	0.26	0.01
2	56	8613	-28	0	0	-0	6	1	0.00	0.36	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 102 NI 102 NF 101 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4430	-19	0	0	0	18	1	0.00	0.19	0.04	
1B	0	4430	-14	0	0	0	14	1	0.00	0.19	0.03	
1C	0	4430	-19	-0	0	-0	18	1	0.00	0.19	0.04	
1D	0	4430	-14	-0	0	-0	14	1	0.00	0.19	0.03	
1E	0	5648	-19	0	0	0	18	1	0.00	0.24	0.04	
1F	0	5648	-14	0	0	0	14	1	0.00	0.24	0.03	
1G	0	5648	-19	-0	0	-0	18	1	0.00	0.24	0.04	
1H	0	5648	-14	-0	0	-0	14	1	0.00	0.24	0.03	
1I	0	4831	-17	0	0	0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1J	0	4831	-15	0	0	0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1K	0	4831	-17	-0	0	-0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1L	0	4831	-15	-0	0	-0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1M	0	5247	-17	0	0	0	16	1	0.00	0.22	0.03	
1N	0	5247	-15	0	0	0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1O	0	5247	-17	-0	0	-0	16	1	0.00	0.22	0.03	
1P	0	5247	-15	-0	0	-0	15	1	0.00	0.22	0.03	
2	0	7406	-24	0	0	0	23	1	0.00	0.31	0.05	
1A	28	4430	-21	0	0	0	12	1	0.00	0.19	0.02	
1B	28	4430	-16	0	0	0	10	1	0.00	0.19	0.02	
1C	28	4430	-21	-0	0	-0	12	1	0.00	0.19	0.02	
1D	28	4430	-16	-0	0	-0	10	1	0.00	0.19	0.02	
1E	28	5648	-21	0	0	0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1F	28	5648	-16	0	0	0	10	1	0.00	0.24	0.02	
1G	28	5648	-21	-0	0	-0	12	1	0.00	0.24	0.02	

1H	28	5648	-16	-0	0	-0	10	1	0.00	0.24	0.02
1I	28	4831	-19	0	0	0	11	1	0.00	0.20	0.02
1J	28	4831	-17	0	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02
1K	28	4831	-19	-0	0	-0	11	1	0.00	0.20	0.02
1L	28	4831	-17	-0	0	-0	10	1	0.00	0.20	0.02
1M	28	5247	-19	0	0	0	11	1	0.00	0.22	0.02
1N	28	5247	-17	0	0	0	10	1	0.00	0.22	0.02
1O	28	5247	-19	-0	0	-0	11	1	0.00	0.22	0.02
1P	28	5247	-17	-0	0	-0	10	1	0.00	0.22	0.02
2	28	7406	-27	0	0	-0	16	1	0.00	0.31	0.04
1A	56	4430	-23	0	0	0	6	1	0.00	0.19	0.01
1B	56	4430	-18	0	0	0	5	1	0.00	0.19	0.01
1C	56	4430	-23	-0	0	-0	6	1	0.00	0.19	0.01
1D	56	4430	-18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.19	0.01
1E	56	5648	-23	0	0	0	6	1	0.00	0.24	0.01
1F	56	5648	-18	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.01
1G	56	5648	-23	-0	0	-0	6	1	0.00	0.24	0.01
1H	56	5648	-18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.01
1I	56	4831	-21	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01
1J	56	4831	-19	0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.01
1K	56	4831	-21	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01
1L	56	4831	-19	-0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.01
1M	56	5247	-21	0	0	0	6	1	0.00	0.22	0.01
1N	56	5247	-19	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01
1O	56	5247	-21	-0	0	-0	6	1	0.00	0.22	0.01
1P	56	5247	-19	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01
2	56	7406	-29	0	0	-0	8	1	0.00	0.31	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 103 NI 101 NF 99 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5030	-1	0	0	0	10	1	0.00	0.21	0.02	
1B	0	5030	0	0	0	0	7	1	0.00	0.21	0.01	
1C	0	5030	-1	-0	0	-0	10	1	0.00	0.21	0.02	
1D	0	5030	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.21	0.01	
1E	0	6396	-1	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1F	0	6396	0	0	0	0	7	1	0.00	0.27	0.02	
1G	0	6396	-1	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1H	0	6396	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.27	0.02	
1I	0	5479	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1J	0	5479	0	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1K	0	5479	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1L	0	5479	0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1M	0	5947	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1N	0	5947	0	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1O	0	5947	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1P	0	5947	0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02	
2	0	8397	-1	0	0	0	13	1	0.00	0.35	0.03	
1A	28	5030	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.21	0.02	
1B	28	5030	-1	0	0	0	7	1	0.00	0.21	0.01	
1C	28	5030	-3	-0	0	-0	9	1	0.00	0.21	0.02	
1D	28	5030	-1	-0	0	-0	7	1	0.00	0.21	0.01	
1E	28	6396	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02	
1F	28	6396	-1	0	0	0	7	1	0.00	0.27	0.02	
1G	28	6396	-3	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02	
1H	28	6396	-1	-0	0	-0	7	1	0.00	0.27	0.02	
1I	28	5479	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1J	28	5479	-2	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1K	28	5479	-3	-0	0	-0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1L	28	5479	-2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1M	28	5947	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1N	28	5947	-2	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1O	28	5947	-3	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1P	28	5947	-2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02	
2	28	8397	-3	0	0	0	12	1	0.00	0.35	0.03	
1A	56	5030	-5	0	0	0	8	1	0.00	0.21	0.02	
1B	56	5030	-3	0	0	0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1C	56	5030	-5	-0	0	-0	8	1	0.00	0.21	0.02	
1D	56	5030	-3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1E	56	6396	-5	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1F	56	6396	-3	0	0	0	6	1	0.00	0.27	0.01	
1G	56	6396	-5	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1H	56	6396	-3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.27	0.01	
1I	56	5479	-5	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1J	56	5479	-4	0	0	0	7	1	0.00	0.23	0.01	
1K	56	5479	-5	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02	

1L	56	5479	-4	-0	0	-0	7	1	0.00	0.23	0.01
1M	56	5947	-5	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02
1N	56	5947	-4	0	0	0	7	1	0.00	0.25	0.01
1O	56	5947	-5	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02
1P	56	5947	-4	-0	0	-0	7	1	0.00	0.25	0.01
2	56	8397	-6	0	0	-0	11	1	0.00	0.35	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 104 NI 13 NF 79 Lungh. 57.8 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-9487	81	5	0	3	-39	1	0.01	0.40	0.10	
1B	0	-9487	138	5	0	3	-65	1	0.02	0.40	0.17	
1C	0	-9487	81	-5	0	-3	-39	1	0.01	0.40	0.10	
1D	0	-9487	138	-5	0	-3	-65	1	0.02	0.40	0.17	
1E	0	-7743	81	5	0	3	-39	1	0.01	0.32	0.09	
1F	0	-7743	138	5	0	3	-65	1	0.02	0.32	0.15	
1G	0	-7743	81	-5	0	-3	-39	1	0.01	0.32	0.09	
1H	0	-7743	138	-5	0	-3	-65	1	0.02	0.32	0.15	
1I	0	-8924	88	2	0	2	-42	1	0.01	0.37	0.11	
1J	0	-8924	131	2	0	2	-62	1	0.02	0.37	0.16	
1K	0	-8924	88	-2	0	-2	-42	1	0.01	0.37	0.11	
1L	0	-8924	131	-2	0	-2	-62	1	0.02	0.37	0.16	
1M	0	-8306	88	2	0	2	-42	1	0.01	0.35	0.10	
1N	0	-8306	131	2	0	2	-62	1	0.02	0.35	0.15	
1O	0	-8306	88	-2	0	-2	-42	1	0.01	0.35	0.10	
1P	0	-8306	131	-2	0	-2	-62	1	0.02	0.35	0.15	
2	0	-12660	161	-0	0	0	-77	1	0.02	0.53	0.26	
1A	29	-9487	79	5	0	2	-16	1	0.01	0.40	0.04	
1B	29	-9487	136	5	0	2	-26	1	0.02	0.40	0.07	
1C	29	-9487	79	-5	0	-2	-16	1	0.01	0.40	0.04	
1D	29	-9487	136	-5	0	-2	-26	1	0.02	0.40	0.07	
1E	29	-7743	79	5	0	2	-16	1	0.01	0.32	0.04	
1F	29	-7743	136	5	0	2	-26	1	0.02	0.32	0.06	
1G	29	-7743	79	-5	0	-2	-16	1	0.01	0.32	0.04	
1H	29	-7743	136	-5	0	-2	-26	1	0.02	0.32	0.06	
1I	29	-8924	86	2	0	1	-17	1	0.01	0.37	0.04	
1J	29	-8924	129	2	0	1	-24	1	0.02	0.37	0.06	
1K	29	-8924	86	-2	0	-1	-17	1	0.01	0.37	0.04	
1L	29	-8924	129	-2	0	-1	-24	1	0.02	0.37	0.06	
1M	29	-8306	86	2	0	1	-17	1	0.01	0.35	0.04	
1N	29	-8306	129	2	0	1	-24	1	0.02	0.35	0.06	
1O	29	-8306	86	-2	0	-1	-17	1	0.01	0.35	0.04	
1P	29	-8306	129	-2	0	-1	-24	1	0.02	0.35	0.06	
2	29	-12660	158	-0	0	0	-30	1	0.02	0.53	0.10	
1A	58	-9487	77	5	0	0	7	1	0.01	0.40	0.02	
1B	58	-9487	134	5	0	0	13	1	0.02	0.40	0.04	
1C	58	-9487	77	-5	0	-0	7	1	0.01	0.40	0.02	
1D	58	-9487	134	-5	0	-0	13	1	0.02	0.40	0.04	
1E	58	-7743	77	5	0	0	7	1	0.01	0.32	0.02	
1F	58	-7743	134	5	0	0	13	1	0.02	0.32	0.03	
1G	58	-7743	77	-5	0	-0	7	1	0.01	0.32	0.02	
1H	58	-7743	134	-5	0	-0	13	1	0.02	0.32	0.03	
1I	58	-8924	84	2	0	0	8	1	0.01	0.37	0.02	
1J	58	-8924	127	2	0	0	13	1	0.02	0.37	0.03	
1K	58	-8924	84	-2	0	-0	8	1	0.01	0.37	0.02	
1L	58	-8924	127	-2	0	-0	13	1	0.02	0.37	0.03	
1M	58	-8306	84	2	0	0	8	1	0.01	0.35	0.02	
1N	58	-8306	127	2	0	0	13	1	0.02	0.35	0.03	
1O	58	-8306	84	-2	0	-0	8	1	0.01	0.35	0.02	
1P	58	-8306	127	-2	0	-0	13	1	0.02	0.35	0.03	
2	58	-12660	155	-0	0	0	15	1	0.02	0.53	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-9487	3	-39	1	0.9790	0.9911	0.9417	--	--	0.41	--	0.48	Snell. 'zx'= 25
1B	-9487	3	-65	1	0.9790	0.9911	0.9357	--	--	0.41	--	0.53	Snell. 'zx'= 25
1C	-9487	-3	-39	1	0.9790	0.9742	0.9417	--	--	0.41	--	0.48	Snell. 'zx'= 25
1D	-9487	-3	-65	1	0.9790	0.9742	0.9357	--	--	0.41	--	0.53	Snell. 'zx'= 25
1E	-7743	3	-39	1	0.9790	0.9927	0.9524	--	--	0.33	--	0.41	Snell. 'zx'= 25
1F	-7743	3	-65	1	0.9790	0.9927	0.9475	--	--	0.33	--	0.46	Snell. 'zx'= 25

1G	-7743	-3	-39	1	0.9790	0.9790	0.9524	--	--	0.33	--	0.41	Snell. 'zx'= 25
1H	-7743	-3	-65	1	0.9790	0.9790	0.9475	--	--	0.33	--	0.46	Snell. 'zx'= 25
1I	-8924	2	-42	1	0.9790	1.0118	0.9441	--	--	0.38	--	0.46	Snell. 'zx'= 25
1J	-8924	2	-62	1	0.9790	1.0118	0.9399	--	--	0.38	--	0.50	Snell. 'zx'= 25
1K	-8924	-2	-42	1	0.9790	0.9825	0.9441	--	--	0.38	--	0.46	Snell. 'zx'= 25
1L	-8924	-2	-62	1	0.9790	0.9825	0.9399	--	--	0.38	--	0.50	Snell. 'zx'= 25
1M	-8306	2	-42	1	0.9790	1.0110	0.9480	--	--	0.35	--	0.44	Snell. 'zx'= 25
1N	-8306	2	-62	1	0.9790	1.0110	0.9441	--	--	0.35	--	0.47	Snell. 'zx'= 25
1O	-8306	-2	-42	1	0.9790	0.9837	0.9480	--	--	0.35	--	0.44	Snell. 'zx'= 25
1P	-8306	-2	-62	1	0.9790	0.9837	0.9441	--	--	0.35	--	0.47	Snell. 'zx'= 25
2	-12660	0	-77	1	0.9790	1.0653	0.9166	--	--	0.54	--	0.68	Snell. 'zx'= 25

ASTA NUM. 105 NI 79 NF 81 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-5727	34	2	0	1	-13	1	0.00	0.24	0.03	
1B	0	-5727	45	2	0	1	-18	1	0.01	0.24	0.04	
1C	0	-5727	34	-2	0	-0	-13	1	0.00	0.24	0.03	
1D	0	-5727	45	-2	0	-0	-18	1	0.01	0.24	0.04	
1E	0	-4583	34	2	0	1	-13	1	0.00	0.19	0.03	
1F	0	-4583	45	2	0	1	-18	1	0.01	0.19	0.04	
1G	0	-4583	34	-2	0	-0	-13	1	0.00	0.19	0.03	
1H	0	-4583	45	-2	0	-0	-18	1	0.01	0.19	0.04	
1I	0	-5365	35	1	0	0	-14	1	0.01	0.22	0.03	
1J	0	-5365	43	1	0	0	-17	1	0.01	0.22	0.03	
1K	0	-5365	35	-1	0	-0	-14	1	0.01	0.22	0.03	
1L	0	-5365	43	-1	0	-0	-17	1	0.01	0.22	0.03	
1M	0	-4945	35	1	0	0	-14	1	0.01	0.21	0.03	
1N	0	-4945	43	1	0	0	-17	1	0.01	0.21	0.03	
1O	0	-4945	35	-1	0	-0	-14	1	0.01	0.21	0.03	
1P	0	-4945	43	-1	0	-0	-17	1	0.01	0.21	0.03	
2	0	-7575	57	0	0	0	-22	1	0.01	0.32	0.05	
1A	28	-5727	32	2	0	0	-4	1	0.00	0.24	0.01	
1B	28	-5727	43	2	0	0	-6	1	0.01	0.24	0.01	
1C	28	-5727	32	-2	0	0	-4	1	0.00	0.24	0.01	
1D	28	-5727	43	-2	0	0	-6	1	0.01	0.24	0.01	
1E	28	-4583	32	2	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.01	
1F	28	-4583	43	2	0	0	-6	1	0.01	0.19	0.01	
1G	28	-4583	32	-2	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.01	
1H	28	-4583	43	-2	0	0	-6	1	0.01	0.19	0.01	
1I	28	-5365	33	1	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.01	
1J	28	-5365	41	1	0	0	-5	1	0.01	0.22	0.01	
1K	28	-5365	33	-1	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.01	
1L	28	-5365	41	-1	0	0	-5	1	0.01	0.22	0.01	
1M	28	-4945	33	1	0	0	-4	1	0.00	0.21	0.01	
1N	28	-4945	41	1	0	0	-5	1	0.01	0.21	0.01	
1O	28	-4945	33	-1	0	0	-4	1	0.00	0.21	0.01	
1P	28	-4945	41	-1	0	0	-5	1	0.01	0.21	0.01	
2	28	-7575	55	0	0	0	-7	1	0.01	0.32	0.02	
1A	56	-5727	30	2	0	-1	5	1	0.00	0.24	0.01	
1B	56	-5727	41	2	0	-1	6	1	0.01	0.24	0.01	
1C	56	-5727	30	-2	0	1	5	1	0.00	0.24	0.01	
1D	56	-5727	41	-2	0	1	6	1	0.01	0.24	0.01	
1E	56	-4583	30	2	0	-1	5	1	0.00	0.19	0.01	
1F	56	-4583	41	2	0	-1	6	1	0.01	0.19	0.01	
1G	56	-4583	30	-2	0	1	5	1	0.00	0.19	0.01	
1H	56	-4583	41	-2	0	1	6	1	0.01	0.19	0.01	
1I	56	-5365	31	1	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01	
1J	56	-5365	39	1	0	-0	6	1	0.01	0.22	0.01	
1K	56	-5365	31	-1	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01	
1L	56	-5365	39	-1	0	0	6	1	0.01	0.22	0.01	
1M	56	-4945	31	1	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.01	
1N	56	-4945	39	1	0	-0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1O	56	-4945	31	-1	0	0	5	1	0.00	0.21	0.01	
1P	56	-4945	39	-1	0	0	6	1	0.01	0.21	0.01	
2	56	-7575	52	0	0	0	8	1	0.01	0.32	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-5727	1	-13	1	0.9812	0.9121	0.9464	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 24
1B	-5727	1	-18	1	0.9812	0.9121	0.9488	--	--	0.24	--	0.28	Snell. 'zx'= 24
1C	-5727	1	-13	1	0.9812	0.9201	0.9464	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 24
1D	-5727	1	-18	1	0.9812	0.9201	0.9488	--	--	0.24	--	0.28	Snell. 'zx'= 24
1E	-4583	1	-13	1	0.9812	0.9296	0.9571	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1F	-4583	1	-18	1	0.9812	0.9296	0.9590	--	--	0.20	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1G	-4583	1	-13	1	0.9812	0.9361	0.9571	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1H	-4583	1	-18	1	0.9812	0.9361	0.9590	--	--	0.20	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1I	-5365	0	-14	1	0.9812	0.9478	0.9507	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1J	-5365	0	-17	1	0.9812	0.9478	0.9514	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1K	-5365	0	-14	1	0.9812	0.9329	0.9507	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'= 24

1L	-5365	0	-17	1	0.9812	0.9329	0.9514	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'=	24
1M	-4945	0	-14	1	0.9812	0.9519	0.9546	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'=	24
1N	-4945	0	-17	1	0.9812	0.9519	0.9552	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'=	24
1O	-4945	0	-14	1	0.9812	0.9382	0.9546	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'=	24
1P	-4945	0	-17	1	0.9812	0.9382	0.9552	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'=	24
2	-7575	0	-22	1	0.9812	1.0023	0.9299	--	--	0.32	--	0.36	Snell. 'zx'=	24

ASTA NUM. 106 NI 81 NF 83 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2465	45	1	0	0	-14	1	0.01	0.10	0.03	
1B	0	-2465	55	1	0	0	-18	1	0.01	0.10	0.04	
1C	0	-2465	45	-1	0	-0	-14	1	0.01	0.10	0.03	
1D	0	-2465	55	-1	0	-0	-18	1	0.01	0.10	0.04	
1E	0	-1899	45	1	0	0	-14	1	0.01	0.08	0.03	
1F	0	-1899	55	1	0	0	-18	1	0.01	0.08	0.04	
1G	0	-1899	45	-1	0	-0	-14	1	0.01	0.08	0.03	
1H	0	-1899	55	-1	0	-0	-18	1	0.01	0.08	0.04	
1I	0	-2303	48	1	0	0	-15	1	0.01	0.10	0.03	
1J	0	-2303	51	1	0	0	-17	1	0.01	0.10	0.03	
1K	0	-2303	48	-0	0	0	-15	1	0.01	0.10	0.03	
1L	0	-2303	51	-0	0	0	-17	1	0.01	0.10	0.03	
1M	0	-2061	48	1	0	0	-15	1	0.01	0.09	0.03	
1N	0	-2061	51	1	0	0	-17	1	0.01	0.09	0.03	
1O	0	-2061	48	-0	0	0	-15	1	0.01	0.09	0.03	
1P	0	-2061	51	-0	0	0	-17	1	0.01	0.09	0.03	
2	0	-3206	73	0	0	0	-24	1	0.01	0.13	0.05	
1A	28	-2465	43	1	0	-0	-2	1	0.01	0.10	0.00	
1B	28	-2465	53	1	0	-0	-3	1	0.01	0.10	0.01	
1C	28	-2465	43	-1	0	0	-2	1	0.01	0.10	0.00	
1D	28	-2465	53	-1	0	0	-3	1	0.01	0.10	0.01	
1E	28	-1899	43	1	0	-0	-2	1	0.01	0.08	0.00	
1F	28	-1899	53	1	0	-0	-3	1	0.01	0.08	0.01	
1G	28	-1899	43	-1	0	0	-2	1	0.01	0.08	0.00	
1H	28	-1899	53	-1	0	0	-3	1	0.01	0.08	0.01	
1I	28	-2303	46	1	0	-0	-2	1	0.01	0.10	0.00	
1J	28	-2303	49	1	0	-0	-3	1	0.01	0.10	0.01	
1K	28	-2303	46	-0	0	0	-2	1	0.01	0.10	0.00	
1L	28	-2303	49	-0	0	0	-3	1	0.01	0.10	0.01	
1M	28	-2061	46	1	0	-0	-2	1	0.01	0.09	0.00	
1N	28	-2061	49	1	0	-0	-3	1	0.01	0.09	0.01	
1O	28	-2061	46	-0	0	0	-2	1	0.01	0.09	0.00	
1P	28	-2061	49	-0	0	0	-3	1	0.01	0.09	0.01	
2	28	-3206	70	0	0	0	-4	1	0.01	0.13	0.01	
1A	56	-2465	41	1	0	-1	9	1	0.01	0.10	0.02	
1B	56	-2465	51	1	0	-1	11	1	0.01	0.10	0.02	
1C	56	-2465	41	-1	0	1	9	1	0.01	0.10	0.02	
1D	56	-2465	51	-1	0	1	11	1	0.01	0.10	0.02	
1E	56	-1899	41	1	0	-1	9	1	0.01	0.08	0.02	
1F	56	-1899	51	1	0	-1	11	1	0.01	0.08	0.02	
1G	56	-1899	41	-1	0	1	9	1	0.01	0.08	0.02	
1H	56	-1899	51	-1	0	1	11	1	0.01	0.08	0.02	
1I	56	-2303	44	1	0	-0	10	1	0.01	0.10	0.02	
1J	56	-2303	47	1	0	-0	11	1	0.01	0.10	0.02	
1K	56	-2303	44	-0	0	0	10	1	0.01	0.10	0.02	
1L	56	-2303	47	-0	0	0	11	1	0.01	0.10	0.02	
1M	56	-2061	44	1	0	-0	10	1	0.01	0.09	0.02	
1N	56	-2061	47	1	0	-0	11	1	0.01	0.09	0.02	
1O	56	-2061	44	-0	0	0	10	1	0.01	0.09	0.02	
1P	56	-2061	47	-0	0	0	11	1	0.01	0.09	0.02	
2	56	-3206	67	0	0	-0	15	1	0.01	0.13	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2465	-1	-14	1	0.9812	0.9785	0.9659	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1B	-2465	-1	-18	1	0.9812	0.9785	0.9668	--	--	0.11	--	0.14	Snell. 'zx'= 24
1C	-2465	1	-14	1	0.9812	0.9873	0.9659	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1D	-2465	1	-18	1	0.9812	0.9873	0.9668	--	--	0.11	--	0.14	Snell. 'zx'= 24
1E	-1899	-1	-14	1	0.9812	0.9834	0.9737	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 24
1F	-1899	-1	-18	1	0.9812	0.9834	0.9744	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1G	-1899	1	-14	1	0.9812	0.9902	0.9737	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 24
1H	-1899	1	-18	1	0.9812	0.9902	0.9744	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1I	-2303	-0	-15	1	0.9812	0.9705	0.9683	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1J	-2303	-0	-17	1	0.9812	0.9705	0.9688	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1K	-2303	0	-15	1	0.9812	0.9935	0.9683	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1L	-2303	0	-17	1	0.9812	0.9935	0.9688	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1M	-2061	-0	-15	1	0.9812	0.9736	0.9717	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1N	-2061	-0	-17	1	0.9812	0.9736	0.9721	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1O	-2061	0	-15	1	0.9812	0.9942	0.9717	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1P	-2061	0	-17	1	0.9812	0.9942	0.9721	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24

2	-3206	0	-24	1	0.9812	0.9790	0.9558	--	--	0.14	--	0.18	Snell. 'zx'=	24

ASTA NUM. 107 NI 83 NF 85 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

		Sollecitazioni di calcolo e di verifica							Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	216	40	1	0	0	-10	1	0.01	0.01	0.02	
1B	0	216	49	1	0	0	-12	1	0.01	0.01	0.02	
1C	0	216	40	-1	0	-0	-10	1	0.01	0.01	0.02	
1D	0	216	49	-1	0	-0	-12	1	0.01	0.01	0.02	
1E	0	441	40	1	0	0	-10	1	0.01	0.02	0.02	
1F	0	441	49	1	0	0	-12	1	0.01	0.02	0.02	
1G	0	441	40	-1	0	-0	-10	1	0.01	0.02	0.02	
1H	0	441	49	-1	0	-0	-12	1	0.01	0.02	0.02	
1I	0	261	43	0	0	0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1J	0	261	46	0	0	0	-12	1	0.01	0.01	0.02	
1K	0	261	43	-0	0	0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1L	0	261	46	-0	0	0	-12	1	0.01	0.01	0.02	
1M	0	395	43	0	0	0	-11	1	0.01	0.02	0.02	
1N	0	395	46	0	0	0	-12	1	0.01	0.02	0.02	
1O	0	395	43	-0	0	0	-11	1	0.01	0.02	0.02	
1P	0	395	46	-0	0	0	-12	1	0.01	0.02	0.02	
2	0	483	65	0	0	0	-16	1	0.01	0.02	0.03	
1A	28	216	38	1	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1B	28	216	47	1	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1C	28	216	38	-1	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1D	28	216	47	-1	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1E	28	441	38	1	0	-0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1F	28	441	47	1	0	-0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1G	28	441	38	-1	0	0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1H	28	441	47	-1	0	0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1I	28	261	41	0	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1J	28	261	44	0	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1K	28	261	41	-0	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1L	28	261	44	-0	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1M	28	395	41	0	0	-0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1N	28	395	44	0	0	-0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1O	28	395	41	-0	0	0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1P	28	395	44	-0	0	0	1	1	0.01	0.02	0.00	
2	28	483	62	0	0	0	2	1	0.01	0.02	0.00	
1A	56	216	36	1	0	-1	11	1	0.01	0.01	0.02	
1B	56	216	45	1	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1C	56	216	36	-1	0	0	11	1	0.01	0.01	0.02	
1D	56	216	45	-1	0	0	14	1	0.01	0.01	0.03	
1E	56	441	36	1	0	-1	11	1	0.01	0.02	0.02	
1F	56	441	45	1	0	-1	14	1	0.01	0.02	0.03	
1G	56	441	36	-1	0	0	11	1	0.01	0.02	0.02	
1H	56	441	45	-1	0	0	14	1	0.01	0.02	0.03	
1I	56	261	39	0	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1J	56	261	42	0	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.03	
1K	56	261	39	-0	0	0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1L	56	261	42	-0	0	0	13	1	0.01	0.01	0.03	
1M	56	395	39	0	0	-0	12	1	0.01	0.02	0.02	
1N	56	395	42	0	0	-0	13	1	0.01	0.02	0.03	
1O	56	395	39	-0	0	0	12	1	0.01	0.02	0.02	
1P	56	395	42	-0	0	0	13	1	0.01	0.02	0.03	
2	56	483	60	0	0	-0	19	1	0.01	0.02	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 108 NI 85 NF 87 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

		Sollecitazioni di calcolo e di verifica							Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2078	36	1	0	0	-6	1	0.01	0.09	0.01	
1B	0	2078	46	1	0	0	-8	1	0.01	0.09	0.02	
1C	0	2078	36	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.09	0.01	
1D	0	2078	46	-1	0	-0	-8	1	0.01	0.09	0.02	
1E	0	2660	36	1	0	0	-6	1	0.01	0.11	0.01	
1F	0	2660	46	1	0	0	-8	1	0.01	0.11	0.02	
1G	0	2660	36	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.11	0.01	
1H	0	2660	46	-1	0	-0	-8	1	0.01	0.11	0.02	
1I	0	2252	40	0	0	0	-7	1	0.01	0.09	0.01	

1J	0	2252	43	0	0	0	-8	1	0.01	0.09	0.02
1K	0	2252	40	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.09	0.01
1L	0	2252	43	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.09	0.02
1M	0	2486	40	0	0	0	-7	1	0.01	0.10	0.01
1N	0	2486	43	0	0	0	-8	1	0.01	0.10	0.02
1O	0	2486	40	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.10	0.01
1P	0	2486	43	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.10	0.02
2	0	3482	60	0	0	0	-11	1	0.01	0.15	0.02
1A	28	2078	34	1	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01
1B	28	2078	44	1	0	0	4	1	0.01	0.09	0.01
1C	28	2078	34	-1	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01
1D	28	2078	44	-1	0	-0	4	1	0.01	0.09	0.01
1E	28	2660	34	1	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01
1F	28	2660	44	1	0	0	4	1	0.01	0.11	0.01
1G	28	2660	34	-1	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01
1H	28	2660	44	-1	0	-0	4	1	0.01	0.11	0.01
1I	28	2252	38	0	0	0	4	1	0.01	0.09	0.01
1J	28	2252	41	0	0	0	4	1	0.01	0.09	0.01
1K	28	2252	38	-0	0	-0	4	1	0.01	0.09	0.01
1L	28	2252	41	-0	0	-0	4	1	0.01	0.09	0.01
1M	28	2486	38	0	0	0	4	1	0.01	0.10	0.01
1N	28	2486	41	0	0	0	4	1	0.01	0.10	0.01
1O	28	2486	38	-0	0	-0	4	1	0.01	0.10	0.01
1P	28	2486	41	-0	0	-0	4	1	0.01	0.10	0.01
2	28	3482	58	0	0	0	6	1	0.01	0.15	0.01
1A	56	2078	32	1	0	0	13	1	0.00	0.09	0.03
1B	56	2078	42	1	0	0	16	1	0.01	0.09	0.03
1C	56	2078	32	-1	0	-0	13	1	0.00	0.09	0.03
1D	56	2078	42	-1	0	-0	16	1	0.01	0.09	0.03
1E	56	2660	32	1	0	0	13	1	0.00	0.11	0.03
1F	56	2660	42	1	0	0	16	1	0.01	0.11	0.03
1G	56	2660	32	-1	0	-0	13	1	0.00	0.11	0.03
1H	56	2660	42	-1	0	-0	16	1	0.01	0.11	0.03
1I	56	2252	36	0	0	0	14	1	0.01	0.09	0.03
1J	56	2252	39	0	0	0	15	1	0.01	0.09	0.03
1K	56	2252	36	-0	0	-0	14	1	0.01	0.09	0.03
1L	56	2252	39	-0	0	-0	15	1	0.01	0.09	0.03
1M	56	2486	36	0	0	0	14	1	0.01	0.10	0.03
1N	56	2486	39	0	0	0	15	1	0.01	0.10	0.03
1O	56	2486	36	-0	0	-0	14	1	0.01	0.10	0.03
1P	56	2486	39	-0	0	-0	15	1	0.01	0.10	0.03
2	56	3482	55	0	0	-0	21	1	0.01	0.15	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 109 NI 89 NF 102 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4405	36	0	0	0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1B	0	4405	46	0	0	0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1C	0	4405	36	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1D	0	4405	46	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1E	0	5617	36	0	0	0	-1	1	0.01	0.23	0.00	
1F	0	5617	46	0	0	0	-1	1	0.01	0.23	0.00	
1G	0	5617	36	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.23	0.00	
1H	0	5617	46	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.23	0.00	
1I	0	4803	40	0	0	0	-1	1	0.01	0.20	0.00	
1J	0	4803	43	0	0	0	-1	1	0.01	0.20	0.00	
1K	0	4803	40	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.20	0.00	
1L	0	4803	43	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.20	0.00	
1M	0	5219	40	0	0	0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
1N	0	5219	43	0	0	0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
1O	0	5219	40	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
1P	0	5219	43	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
2	0	7366	60	0	0	0	-1	1	0.01	0.31	0.00	
1A	28	4405	34	0	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1B	28	4405	44	0	0	0	12	1	0.01	0.18	0.02	
1C	28	4405	34	-0	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1D	28	4405	44	-0	0	-0	12	1	0.01	0.18	0.02	
1E	28	5617	34	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1F	28	5617	44	0	0	0	12	1	0.01	0.23	0.02	
1G	28	5617	34	-0	0	-0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1H	28	5617	44	-0	0	-0	12	1	0.01	0.23	0.02	
1I	28	4803	38	0	0	0	10	1	0.01	0.20	0.02	
1J	28	4803	41	0	0	0	11	1	0.01	0.20	0.02	
1K	28	4803	38	-0	0	-0	10	1	0.01	0.20	0.02	
1L	28	4803	41	-0	0	-0	11	1	0.01	0.20	0.02	
1M	28	5219	38	0	0	0	10	1	0.01	0.22	0.02	

1N	28	5219	41	0	0	0	11	1	0.01	0.22	0.02
1O	28	5219	38	-0	0	-0	10	1	0.01	0.22	0.02
1P	28	5219	41	-0	0	-0	11	1	0.01	0.22	0.02
2	28	7366	58	0	0	0	16	1	0.01	0.31	0.04
1A	56	4405	33	0	0	0	19	1	0.00	0.18	0.04
1B	56	4405	42	0	0	0	24	1	0.01	0.18	0.05
1C	56	4405	33	-0	0	-0	19	1	0.00	0.18	0.04
1D	56	4405	42	-0	0	-0	24	1	0.01	0.18	0.05
1E	56	5617	33	0	0	0	19	1	0.00	0.23	0.04
1F	56	5617	42	0	0	0	24	1	0.01	0.23	0.05
1G	56	5617	33	-0	0	-0	19	1	0.00	0.23	0.04
1H	56	5617	42	-0	0	-0	24	1	0.01	0.23	0.05
1I	56	4803	36	0	0	0	20	1	0.01	0.20	0.04
1J	56	4803	39	0	0	0	22	1	0.01	0.20	0.04
1K	56	4803	36	-0	0	-0	20	1	0.01	0.20	0.04
1L	56	4803	39	-0	0	-0	22	1	0.01	0.20	0.04
1M	56	5219	36	0	0	0	20	1	0.01	0.22	0.04
1N	56	5219	39	0	0	0	22	1	0.01	0.22	0.04
1O	56	5219	36	-0	0	-0	20	1	0.01	0.22	0.04
1P	56	5219	39	-0	0	-0	22	1	0.01	0.22	0.04
2	56	7366	55	0	0	-0	31	1	0.01	0.31	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 110 NI 87 NF 89 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	3472	31	1	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1B	0	3472	39	1	0	0	-4	1	0.01	0.15	0.01	
1C	0	3472	31	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1D	0	3472	39	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.15	0.01	
1E	0	4426	31	1	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
1F	0	4426	39	1	0	0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1G	0	4426	31	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
1H	0	4426	39	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1I	0	3779	33	0	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1J	0	3779	36	0	0	0	-4	1	0.01	0.16	0.01	
1K	0	3779	33	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1L	0	3779	36	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.16	0.01	
1M	0	4119	33	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
1N	0	4119	36	0	0	0	-4	1	0.01	0.17	0.01	
1O	0	4119	33	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
1P	0	4119	36	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.17	0.01	
2	0	5805	51	0	0	0	-5	1	0.01	0.24	0.01	
1A	28	3472	29	1	0	0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1B	28	3472	37	1	0	0	6	1	0.01	0.15	0.01	
1C	28	3472	29	-1	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1D	28	3472	37	-1	0	-0	6	1	0.01	0.15	0.01	
1E	28	4426	29	1	0	0	5	1	0.00	0.19	0.01	
1F	28	4426	37	1	0	0	6	1	0.01	0.19	0.01	
1G	28	4426	29	-1	0	-0	5	1	0.00	0.19	0.01	
1H	28	4426	37	-1	0	-0	6	1	0.01	0.19	0.01	
1I	28	3779	31	0	0	0	6	1	0.00	0.16	0.01	
1J	28	3779	34	0	0	0	6	1	0.00	0.16	0.01	
1K	28	3779	31	-0	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.01	
1L	28	3779	34	-0	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.01	
1M	28	4119	31	0	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01	
1N	28	4119	34	0	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01	
1O	28	4119	31	-0	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01	
1P	28	4119	34	-0	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01	
2	28	5805	48	0	0	-0	9	1	0.01	0.24	0.02	
1A	56	3472	27	1	0	0	13	1	0.00	0.15	0.03	
1B	56	3472	35	1	0	0	17	1	0.01	0.15	0.03	
1C	56	3472	27	-1	0	-0	13	1	0.00	0.15	0.03	
1D	56	3472	35	-1	0	-0	17	1	0.01	0.15	0.03	
1E	56	4426	27	1	0	0	13	1	0.00	0.19	0.03	
1F	56	4426	35	1	0	0	17	1	0.01	0.19	0.03	
1G	56	4426	27	-1	0	-0	13	1	0.00	0.19	0.03	
1H	56	4426	35	-1	0	-0	17	1	0.01	0.19	0.03	
1I	56	3779	29	0	0	0	14	1	0.00	0.16	0.03	
1J	56	3779	32	0	0	0	15	1	0.00	0.16	0.03	
1K	56	3779	29	-0	0	-0	14	1	0.00	0.16	0.03	
1L	56	3779	32	-0	0	-0	15	1	0.00	0.16	0.03	
1M	56	4119	29	0	0	0	14	1	0.00	0.17	0.03	
1N	56	4119	32	0	0	0	15	1	0.00	0.17	0.03	
1O	56	4119	29	-0	0	-0	14	1	0.00	0.17	0.03	
1P	56	4119	32	-0	0	-0	15	1	0.00	0.17	0.03	
2	56	5805	46	0	0	-0	22	1	0.01	0.24	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 111 NI 63 NF 17 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	943	-138	3	0	1	29	1	0.02	0.04	0.06	
1B	0	943	-129	3	0	1	27	1	0.02	0.04	0.05	
1C	0	943	-138	-3	0	-1	29	1	0.02	0.04	0.06	
1D	0	943	-129	-3	0	-1	27	1	0.02	0.04	0.05	
1E	0	1707	-138	3	0	1	29	1	0.02	0.07	0.06	
1F	0	1707	-129	3	0	1	27	1	0.02	0.07	0.05	
1G	0	1707	-138	-3	0	-1	29	1	0.02	0.07	0.06	
1H	0	1707	-129	-3	0	-1	27	1	0.02	0.07	0.05	
1I	0	150	-140	2	0	0	31	1	0.02	0.01	0.06	
1J	0	150	-127	2	0	0	26	1	0.02	0.01	0.05	
1K	0	150	-140	-2	0	-0	31	1	0.02	0.01	0.06	
1L	0	150	-127	-2	0	-0	26	1	0.02	0.01	0.05	
1M	0	2500	-140	2	0	0	31	1	0.02	0.10	0.06	
1N	0	2500	-127	2	0	0	26	1	0.02	0.10	0.05	
1O	0	2500	-140	-2	0	-0	31	1	0.02	0.10	0.06	
1P	0	2500	-127	-2	0	-0	26	1	0.02	0.10	0.05	
2	0	1951	-197	-0	0	0	42	1	0.03	0.08	0.08	
1A	29	943	-140	3	0	-0	-11	1	0.02	0.04	0.02	
1B	29	943	-131	3	0	-0	-11	1	0.02	0.04	0.02	
1C	29	943	-140	-3	0	0	-11	1	0.02	0.04	0.02	
1D	29	943	-131	-3	0	0	-11	1	0.02	0.04	0.02	
1E	29	1707	-140	3	0	-0	-11	1	0.02	0.07	0.02	
1F	29	1707	-131	3	0	-0	-11	1	0.02	0.07	0.02	
1G	29	1707	-140	-3	0	0	-11	1	0.02	0.07	0.02	
1H	29	1707	-131	-3	0	0	-11	1	0.02	0.07	0.02	
1I	29	150	-143	2	0	-0	-11	1	0.02	0.01	0.02	
1J	29	150	-129	2	0	-0	-11	1	0.02	0.01	0.02	
1K	29	150	-143	-2	0	0	-11	1	0.02	0.01	0.02	
1L	29	150	-129	-2	0	0	-11	1	0.02	0.01	0.02	
1M	29	2500	-143	2	0	-0	-11	1	0.02	0.10	0.02	
1N	29	2500	-129	2	0	-0	-11	1	0.02	0.10	0.02	
1O	29	2500	-143	-2	0	0	-11	1	0.02	0.10	0.02	
1P	29	2500	-129	-2	0	0	-11	1	0.02	0.10	0.02	
2	29	1951	-200	-0	0	0	-16	1	0.03	0.08	0.03	
1A	58	943	-142	3	0	-1	-52	1	0.02	0.04	0.10	
1B	58	943	-133	3	0	-1	-49	1	0.02	0.04	0.10	
1C	58	943	-142	-3	0	1	-52	1	0.02	0.04	0.10	
1D	58	943	-133	-3	0	1	-49	1	0.02	0.04	0.10	
1E	58	1707	-142	3	0	-1	-52	1	0.02	0.07	0.10	
1F	58	1707	-133	3	0	-1	-49	1	0.02	0.07	0.10	
1G	58	1707	-142	-3	0	1	-52	1	0.02	0.07	0.10	
1H	58	1707	-133	-3	0	1	-49	1	0.02	0.07	0.10	
1I	58	150	-145	2	0	-1	-53	1	0.02	0.01	0.11	
1J	58	150	-131	2	0	-1	-49	1	0.02	0.01	0.10	
1K	58	150	-145	-2	0	1	-53	1	0.02	0.01	0.11	
1L	58	150	-131	-2	0	1	-49	1	0.02	0.01	0.10	
1M	58	2500	-145	2	0	-1	-53	1	0.02	0.10	0.11	
1N	58	2500	-131	2	0	-1	-49	1	0.02	0.10	0.10	
1O	58	2500	-145	-2	0	1	-53	1	0.02	0.10	0.11	
1P	58	2500	-131	-2	0	1	-49	1	0.02	0.10	0.10	
2	58	1951	-203	-0	0	0	-75	1	0.03	0.08	0.15	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 112 NI 65 NF 63 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	2596	-13	1	0	1	13	1	0.00	0.11	0.03
1B	0	2596	-10	1	0	1	12	1	0.00	0.11	0.02
1C	0	2596	-13	-1	0	-1	13	1	0.00	0.11	0.03
1D	0	2596	-10	-1	0	-1	12	1	0.00	0.11	0.02
1E	0	3308	-13	1	0	1	13	1	0.00	0.14	0.03
1F	0	3308	-10	1	0	1	12	1	0.00	0.14	0.02
1G	0	3308	-13	-1	0	-1	13	1	0.00	0.14	0.03
1H	0	3308	-10	-1	0	-1	12	1	0.00	0.14	0.02
1I	0	1999	-15	0	0	0	14	1	0.00	0.08	0.03
1J	0	1999	-8	0	0	0	12	1	0.00	0.08	0.02
1K	0	1999	-15	-0	0	-0	14	1	0.00	0.08	0.03
1L	0	1999	-8	-0	0	-0	12	1	0.00	0.08	0.02
1M	0	3905	-15	0	0	0	14	1	0.00	0.16	0.03
1N	0	3905	-8	0	0	0	12	1	0.00	0.16	0.02
1O	0	3905	-15	-0	0	-0	14	1	0.00	0.16	0.03
1P	0	3905	-8	-0	0	-0	12	1	0.00	0.16	0.02
2	0	4348	-17	0	0	0	19	1	0.00	0.18	0.04
1A	28	2596	-15	1	0	0	9	1	0.00	0.11	0.02
1B	28	2596	-12	1	0	0	9	1	0.00	0.11	0.02
1C	28	2596	-15	-1	0	-0	9	1	0.00	0.11	0.02
1D	28	2596	-12	-1	0	-0	9	1	0.00	0.11	0.02
1E	28	3308	-15	1	0	0	9	1	0.00	0.14	0.02
1F	28	3308	-12	1	0	0	9	1	0.00	0.14	0.02
1G	28	3308	-15	-1	0	-0	9	1	0.00	0.14	0.02
1H	28	3308	-12	-1	0	-0	9	1	0.00	0.14	0.02
1I	28	1999	-17	0	0	0	11	1	0.00	0.08	0.02
1J	28	1999	-10	0	0	0	8	1	0.00	0.08	0.02
1K	28	1999	-17	-0	0	-0	11	1	0.00	0.08	0.02
1L	28	1999	-10	-0	0	-0	8	1	0.00	0.08	0.02
1M	28	3905	-17	0	0	0	11	1	0.00	0.16	0.02
1N	28	3905	-10	0	0	0	8	1	0.00	0.16	0.02
1O	28	3905	-17	-0	0	-0	11	1	0.00	0.16	0.02
1P	28	3905	-10	-0	0	-0	8	1	0.00	0.16	0.02
2	28	4348	-20	0	0	0	14	1	0.00	0.18	0.03
1A	56	2596	-17	1	0	-0	4	1	0.00	0.11	0.01
1B	56	2596	-14	1	0	-0	6	1	0.00	0.11	0.01
1C	56	2596	-17	-1	0	0	4	1	0.00	0.11	0.01
1D	56	2596	-14	-1	0	0	6	1	0.00	0.11	0.01
1E	56	3308	-17	1	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.01
1F	56	3308	-14	1	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.01
1G	56	3308	-17	-1	0	0	4	1	0.00	0.14	0.01
1H	56	3308	-14	-1	0	0	6	1	0.00	0.14	0.01
1I	56	1999	-19	0	0	0	8	1	0.00	0.08	0.02
1J	56	1999	-12	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01
1K	56	1999	-19	-0	0	-0	8	1	0.00	0.08	0.02
1L	56	1999	-12	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01
1M	56	3905	-19	0	0	0	8	1	0.00	0.16	0.02
1N	56	3905	-12	0	0	0	3	1	0.00	0.16	0.01
1O	56	3905	-19	-0	0	-0	8	1	0.00	0.16	0.02
1P	56	3905	-12	-0	0	-0	3	1	0.00	0.16	0.01
2	56	4348	-23	0	0	0	8	1	0.00	0.18	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 113 NI 67 NF 65 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	3332	-20	1	0	0	13	1	0.00	0.14	0.03	
1B	0	3332	-16	1	0	0	12	1	0.00	0.14	0.02	
1C	0	3332	-20	-1	0	-0	13	1	0.00	0.14	0.03	
1D	0	3332	-16	-1	0	-0	12	1	0.00	0.14	0.02	
1E	0	3950	-20	1	0	0	13	1	0.00	0.17	0.03	
1F	0	3950	-16	1	0	0	12	1	0.00	0.17	0.02	
1G	0	3950	-20	-1	0	-0	13	1	0.00	0.17	0.03	
1H	0	3950	-16	-1	0	-0	12	1	0.00	0.17	0.02	
1I	0	2945	-22	0	0	0	13	1	0.00	0.12	0.03	
1J	0	2945	-14	0	0	0	12	1	0.00	0.12	0.02	
1K	0	2945	-22	-0	0	-0	13	1	0.00	0.12	0.03	
1L	0	2945	-14	-0	0	-0	12	1	0.00	0.12	0.02	
1M	0	4337	-22	0	0	0	13	1	0.00	0.18	0.03	
1N	0	4337	-14	0	0	0	12	1	0.00	0.18	0.02	
1O	0	4337	-22	-0	0	-0	13	1	0.00	0.18	0.03	
1P	0	4337	-14	-0	0	-0	12	1	0.00	0.18	0.02	
2	0	5363	-27	0	0	0	19	1	0.00	0.22	0.04	
1A	28	3332	-22	1	0	0	7	1	0.00	0.14	0.01	
1B	28	3332	-18	1	0	0	7	1	0.00	0.14	0.01	
1C	28	3332	-22	-1	0	-0	7	1	0.00	0.14	0.01	
1D	28	3332	-18	-1	0	-0	7	1	0.00	0.14	0.01	

1E	28	3950	-22	1	0	0	7	1	0.00	0.17	0.01
1F	28	3950	-18	1	0	0	7	1	0.00	0.17	0.01
1G	28	3950	-22	-1	0	-0	7	1	0.00	0.17	0.01
1H	28	3950	-18	-1	0	-0	7	1	0.00	0.17	0.01
1I	28	2945	-24	0	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01
1J	28	2945	-16	0	0	0	8	1	0.00	0.12	0.02
1K	28	2945	-24	-0	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01
1L	28	2945	-16	-0	0	-0	8	1	0.00	0.12	0.02
1M	28	4337	-24	0	0	0	7	1	0.00	0.18	0.01
1N	28	4337	-16	0	0	0	8	1	0.00	0.18	0.02
1O	28	4337	-24	-0	0	-0	7	1	0.00	0.18	0.01
1P	28	4337	-16	-0	0	-0	8	1	0.00	0.18	0.02
2	28	5363	-30	0	0	0	11	1	0.00	0.22	0.02
1A	56	3332	-24	1	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00
1B	56	3332	-20	1	0	0	2	1	0.00	0.14	0.00
1C	56	3332	-24	-1	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00
1D	56	3332	-20	-1	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.00
1E	56	3950	-24	1	0	0	1	1	0.00	0.17	0.00
1F	56	3950	-20	1	0	0	2	1	0.00	0.17	0.00
1G	56	3950	-24	-1	0	-0	1	1	0.00	0.17	0.00
1H	56	3950	-20	-1	0	-0	2	1	0.00	0.17	0.00
1I	56	2945	-26	0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1J	56	2945	-18	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01
1K	56	2945	-26	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1L	56	2945	-18	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01
1M	56	4337	-26	0	0	0	-1	1	0.00	0.18	0.00
1N	56	4337	-18	0	0	0	3	1	0.00	0.18	0.01
1O	56	4337	-26	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.18	0.00
1P	56	4337	-18	-0	0	-0	3	1	0.00	0.18	0.01
2	56	5363	-32	0	0	0	2	1	0.00	0.22	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 114 NI 69 NF 67 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	3191	-1	1	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1B	0	3191	3	1	0	0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1C	0	3191	-1	-1	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1D	0	3191	3	-1	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1E	0	3647	-1	1	0	0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1F	0	3647	3	1	0	0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1G	0	3647	-1	-1	0	-0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1H	0	3647	3	-1	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1I	0	3027	-4	0	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1J	0	3027	6	0	0	0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1K	0	3027	-4	-0	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1L	0	3027	6	-0	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1M	0	3811	-4	0	0	0	9	1	0.00	0.16	0.02	
1N	0	3811	6	0	0	0	7	1	0.00	0.16	0.01	
1O	0	3811	-4	-0	0	-0	9	1	0.00	0.16	0.02	
1P	0	3811	6	-0	0	-0	7	1	0.00	0.16	0.01	
2	0	5037	1	0	0	0	12	1	0.00	0.21	0.02	
1A	28	3191	-3	1	0	0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1B	28	3191	1	1	0	0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1C	28	3191	-3	-1	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1D	28	3191	1	-1	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1E	28	3647	-3	1	0	0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1F	28	3647	1	1	0	0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1G	28	3647	-3	-1	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1H	28	3647	1	-1	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1I	28	3027	-6	0	0	0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1J	28	3027	4	0	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1K	28	3027	-6	-0	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1L	28	3027	4	-0	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1M	28	3811	-6	0	0	0	7	1	0.00	0.16	0.01	
1N	28	3811	4	0	0	0	9	1	0.00	0.16	0.02	
1O	28	3811	-6	-0	0	-0	7	1	0.00	0.16	0.01	
1P	28	3811	4	-0	0	-0	9	1	0.00	0.16	0.02	
2	28	5037	-1	0	0	0	12	1	0.00	0.21	0.02	
1A	56	3191	-5	1	0	0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1B	56	3191	-1	1	0	0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1C	56	3191	-5	-1	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1D	56	3191	-1	-1	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1E	56	3647	-5	1	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1F	56	3647	-1	1	0	0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1G	56	3647	-5	-1	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1H	56	3647	-1	-1	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02	

1I	56	3027	-8	0	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.01
1J	56	3027	2	0	0	-0	10	1	0.00	0.13	0.02
1K	56	3027	-8	-0	0	0	5	1	0.00	0.13	0.01
1L	56	3027	2	-0	0	0	10	1	0.00	0.13	0.02
1M	56	3811	-8	0	0	-0	5	1	0.00	0.16	0.01
1N	56	3811	2	0	0	-0	10	1	0.00	0.16	0.02
1O	56	3811	-8	-0	0	0	5	1	0.00	0.16	0.01
1P	56	3811	2	-0	0	0	10	1	0.00	0.16	0.02
2	56	5037	-4	0	0	-0	11	1	0.00	0.21	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 115 NI 71 NF 69 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2168	22	1	0	0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1B	0	2168	26	1	0	0	-1	1	0.00	0.09	0.00	
1C	0	2168	22	-1	0	-0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1D	0	2168	26	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.09	0.00	
1E	0	2408	22	1	0	0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1F	0	2408	26	1	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1G	0	2408	22	-1	0	-0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1H	0	2408	26	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1I	0	2199	17	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.00	
1J	0	2199	31	0	0	0	-2	1	0.00	0.09	0.00	
1K	0	2199	17	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.00	
1L	0	2199	31	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.09	0.00	
1M	0	2377	17	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1N	0	2377	31	0	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.00	
1O	0	2377	17	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1P	0	2377	31	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.00	
2	0	3373	35	0	0	0	-0	1	0.01	0.14	0.00	
1A	28	2168	20	1	0	0	6	1	0.00	0.09	0.01	
1B	28	2168	24	1	0	0	6	1	0.00	0.09	0.01	
1C	28	2168	20	-1	0	-0	6	1	0.00	0.09	0.01	
1D	28	2168	24	-1	0	-0	6	1	0.00	0.09	0.01	
1E	28	2408	20	1	0	0	6	1	0.00	0.10	0.01	
1F	28	2408	24	1	0	0	6	1	0.00	0.10	0.01	
1G	28	2408	20	-1	0	-0	6	1	0.00	0.10	0.01	
1H	28	2408	24	-1	0	-0	6	1	0.00	0.10	0.01	
1I	28	2199	15	0	0	-0	6	1	0.00	0.09	0.01	
1J	28	2199	29	0	0	-0	7	1	0.00	0.09	0.01	
1K	28	2199	15	-0	0	0	6	1	0.00	0.09	0.01	
1L	28	2199	29	-0	0	0	7	1	0.00	0.09	0.01	
1M	28	2377	15	0	0	-0	6	1	0.00	0.10	0.01	
1N	28	2377	29	0	0	-0	7	1	0.00	0.10	0.01	
1O	28	2377	15	-0	0	0	6	1	0.00	0.10	0.01	
1P	28	2377	29	-0	0	0	7	1	0.00	0.10	0.01	
2	28	3373	32	0	0	-0	9	1	0.00	0.14	0.02	
1A	56	2168	18	1	0	-0	11	1	0.00	0.09	0.02	
1B	56	2168	22	1	0	-0	13	1	0.00	0.09	0.03	
1C	56	2168	18	-1	0	0	11	1	0.00	0.09	0.02	
1D	56	2168	22	-1	0	0	13	1	0.00	0.09	0.03	
1E	56	2408	18	1	0	-0	11	1	0.00	0.10	0.02	
1F	56	2408	22	1	0	-0	13	1	0.00	0.10	0.03	
1G	56	2408	18	-1	0	0	11	1	0.00	0.10	0.02	
1H	56	2408	22	-1	0	0	13	1	0.00	0.10	0.03	
1I	56	2199	13	0	0	-0	10	1	0.00	0.09	0.02	
1J	56	2199	27	0	0	-0	14	1	0.00	0.09	0.03	
1K	56	2199	13	-0	0	0	10	1	0.00	0.09	0.02	
1L	56	2199	27	-0	0	0	14	1	0.00	0.09	0.03	
1M	56	2377	13	0	0	-0	10	1	0.00	0.10	0.02	
1N	56	2377	27	0	0	-0	14	1	0.00	0.10	0.03	
1O	56	2377	13	-0	0	0	10	1	0.00	0.10	0.02	
1P	56	2377	27	-0	0	0	14	1	0.00	0.10	0.03	
2	56	3373	30	0	0	-0	18	1	0.00	0.14	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 116 NI 74 NF 73 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2765	174	3	0	2	-64	1	0.03	0.12	0.13	
1B	0	-2765	190	3	0	2	-70	1	0.03	0.12	0.14	
1C	0	-2765	174	-3	0	-2	-64	1	0.03	0.12	0.13	
1D	0	-2765	190	-3	0	-2	-70	1	0.03	0.12	0.14	
1E	0	-2225	174	3	0	2	-64	1	0.03	0.09	0.13	
1F	0	-2225	190	3	0	2	-70	1	0.03	0.09	0.14	
1G	0	-2225	174	-3	0	-2	-64	1	0.03	0.09	0.13	
1H	0	-2225	190	-3	0	-2	-70	1	0.03	0.09	0.14	
1I	0	-3351	161	2	0	1	-59	1	0.02	0.14	0.12	
1J	0	-3351	204	2	0	1	-76	1	0.03	0.14	0.15	
1K	0	-3351	161	-2	0	-1	-59	1	0.02	0.14	0.12	
1L	0	-3351	204	-2	0	-1	-76	1	0.03	0.14	0.15	
1M	0	-1639	161	2	0	1	-59	1	0.02	0.07	0.12	
1N	0	-1639	204	2	0	1	-76	1	0.03	0.07	0.15	
1O	0	-1639	161	-2	0	-1	-59	1	0.02	0.07	0.12	
1P	0	-1639	204	-2	0	-1	-76	1	0.03	0.07	0.15	
2	0	-3672	268	-0	0	-0	-99	1	0.04	0.15	0.20	
1A	28	-2765	172	3	0	1	-16	1	0.02	0.12	0.03	
1B	28	-2765	188	3	0	1	-17	1	0.03	0.12	0.03	
1C	28	-2765	172	-3	0	-1	-16	1	0.02	0.12	0.03	
1D	28	-2765	188	-3	0	-1	-17	1	0.03	0.12	0.03	
1E	28	-2225	172	3	0	1	-16	1	0.02	0.09	0.03	
1F	28	-2225	188	3	0	1	-17	1	0.03	0.09	0.03	
1G	28	-2225	172	-3	0	-1	-16	1	0.02	0.09	0.03	
1H	28	-2225	188	-3	0	-1	-17	1	0.03	0.09	0.03	
1I	28	-3351	159	2	0	1	-14	1	0.02	0.14	0.03	
1J	28	-3351	202	2	0	1	-19	1	0.03	0.14	0.04	
1K	28	-3351	159	-2	0	-1	-14	1	0.02	0.14	0.03	
1L	28	-3351	202	-2	0	-1	-19	1	0.03	0.14	0.04	
1M	28	-1639	159	2	0	1	-14	1	0.02	0.07	0.03	
1N	28	-1639	202	2	0	1	-19	1	0.03	0.07	0.04	
1O	28	-1639	159	-2	0	-1	-14	1	0.02	0.07	0.03	
1P	28	-1639	202	-2	0	-1	-19	1	0.03	0.07	0.04	
2	28	-3672	266	-0	0	-0	-25	1	0.04	0.15	0.05	
1A	56	-2765	170	3	0	0	32	1	0.02	0.12	0.06	
1B	56	-2765	186	3	0	0	35	1	0.03	0.12	0.07	
1C	56	-2765	170	-3	0	-0	32	1	0.02	0.12	0.06	
1D	56	-2765	186	-3	0	-0	35	1	0.03	0.12	0.07	
1E	56	-2225	170	3	0	0	32	1	0.02	0.09	0.06	
1F	56	-2225	186	3	0	0	35	1	0.03	0.09	0.07	
1G	56	-2225	170	-3	0	-0	32	1	0.02	0.09	0.06	
1H	56	-2225	186	-3	0	-0	35	1	0.03	0.09	0.07	
1I	56	-3351	157	2	0	-0	30	1	0.02	0.14	0.06	
1J	56	-3351	200	2	0	-0	37	1	0.03	0.14	0.07	
1K	56	-3351	157	-2	0	0	30	1	0.02	0.14	0.06	
1L	56	-3351	200	-2	0	0	37	1	0.03	0.14	0.07	
1M	56	-1639	157	2	0	-0	30	1	0.02	0.07	0.06	
1N	56	-1639	200	2	0	-0	37	1	0.03	0.07	0.07	
1O	56	-1639	157	-2	0	0	30	1	0.02	0.07	0.06	
1P	56	-1639	200	-2	0	0	37	1	0.03	0.07	0.07	
2	56	-3672	263	-0	0	-0	49	1	0.04	0.15	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2765	2	-64	1	0.9812	0.9941	0.9680	--	--	0.12	--	0.25	Snell. 'zx'= 24
1B	-2765	2	-70	1	0.9812	0.9941	0.9682	--	--	0.12	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1C	-2765	-2	-64	1	0.9812	0.9941	0.9680	--	--	0.12	--	0.25	Snell. 'zx'= 24
1D	-2765	-2	-70	1	0.9812	0.9941	0.9682	--	--	0.12	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1E	-2225	2	-64	1	0.9812	0.9952	0.9743	--	--	0.09	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1F	-2225	2	-70	1	0.9812	0.9952	0.9744	--	--	0.09	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1G	-2225	-2	-64	1	0.9812	0.9953	0.9743	--	--	0.09	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1H	-2225	-2	-70	1	0.9812	0.9953	0.9744	--	--	0.09	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1I	-3351	1	-59	1	0.9812	0.9851	0.9607	--	--	0.14	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1J	-3351	1	-76	1	0.9812	0.9851	0.9619	--	--	0.14	--	0.29	Snell. 'zx'= 24
1K	-3351	-1	-59	1	0.9812	0.9852	0.9607	--	--	0.14	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1L	-3351	-1	-76	1	0.9812	0.9852	0.9619	--	--	0.14	--	0.29	Snell. 'zx'= 24
1M	-1639	1	-59	1	0.9812	0.9927	0.9808	--	--	0.07	--	0.19	Snell. 'zx'= 24
1N	-1639	1	-76	1	0.9812	0.9927	0.9813	--	--	0.07	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1O	-1639	-1	-59	1	0.9812	0.9928	0.9808	--	--	0.07	--	0.19	Snell. 'zx'= 24
1P	-1639	-1	-76	1	0.9812	0.9928	0.9813	--	--	0.07	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
2	-3672	-0	-99	1	0.9812	1.1394	0.9576	--	--	0.16	--	0.35	Snell. 'zx'= 24

ASTA NUM. 117 NI 73 NF 71 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	--										
	cm	daN			daN*m						
1A	0	10	11	1	0	0	6	1	0.00	0.00	0.01
1B	0	10	17	1	0	0	5	1	0.00	0.00	0.01
1C	0	10	11	-1	0	-0	6	1	0.00	0.00	0.01
1D	0	10	17	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01
1E	0	370	11	1	0	0	6	1	0.00	0.02	0.01
1F	0	370	17	1	0	0	5	1	0.00	0.02	0.01
1G	0	370	11	-1	0	-0	6	1	0.00	0.02	0.01
1H	0	370	17	-1	0	-0	5	1	0.00	0.02	0.01
1I	0	-249	8	1	0	0	7	1	0.00	0.01	0.01
1J	0	-249	20	1	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01
1K	0	-249	8	-1	0	-0	7	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	-249	20	-1	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	629	8	1	0	0	7	1	0.00	0.03	0.01
1N	0	629	20	1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01
1O	0	629	8	-1	0	-0	7	1	0.00	0.03	0.01
1P	0	629	20	-1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01
2	0	282	20	-0	0	-0	8	1	0.00	0.01	0.02
1A	28	10	9	1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1B	28	10	15	1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1C	28	10	9	-1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02
1D	28	10	15	-1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02
1E	28	370	9	1	0	0	9	1	0.00	0.02	0.02
1F	28	370	15	1	0	0	9	1	0.00	0.02	0.02
1G	28	370	9	-1	0	-0	9	1	0.00	0.02	0.02
1H	28	370	15	-1	0	-0	9	1	0.00	0.02	0.02
1I	28	-249	6	1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1J	28	-249	18	1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1K	28	-249	6	-1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1L	28	-249	18	-1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1M	28	629	6	1	0	0	9	1	0.00	0.03	0.02
1N	28	629	18	1	0	0	9	1	0.00	0.03	0.02
1O	28	629	6	-1	0	-0	9	1	0.00	0.03	0.02
1P	28	629	18	-1	0	-0	9	1	0.00	0.03	0.02
2	28	282	18	-0	0	-0	13	1	0.00	0.01	0.03
1A	56	10	7	1	0	-0	11	1	0.00	0.00	0.02
1B	56	10	13	1	0	-0	13	1	0.00	0.00	0.03
1C	56	10	7	-1	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02
1D	56	10	13	-1	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1E	56	370	7	1	0	-0	11	1	0.00	0.02	0.02
1F	56	370	13	1	0	-0	13	1	0.00	0.02	0.03
1G	56	370	7	-1	0	0	11	1	0.00	0.02	0.02
1H	56	370	13	-1	0	0	13	1	0.00	0.02	0.03
1I	56	-249	4	1	0	-0	10	1	0.00	0.01	0.02
1J	56	-249	16	1	0	-0	14	1	0.00	0.01	0.03
1K	56	-249	4	-1	0	0	10	1	0.00	0.01	0.02
1L	56	-249	16	-1	0	0	14	1	0.00	0.01	0.03
1M	56	629	4	1	0	-0	10	1	0.00	0.03	0.02
1N	56	629	16	1	0	-0	14	1	0.00	0.03	0.03
1O	56	629	4	-1	0	0	10	1	0.00	0.03	0.02
1P	56	629	16	-1	0	0	14	1	0.00	0.03	0.03
2	56	282	15	-0	0	-0	18	1	0.00	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-249	0	10	1	0.9812	0.9968	1.0019	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 24
1J	-249	0	14	1	0.9812	0.9968	1.0002	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 24
1K	-249	-0	10	1	0.9812	0.9968	1.0019	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 24
1L	-249	-0	14	1	0.9812	0.9968	1.0002	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 24

ASTA NUM. 118 NI 14 NF 51 Lungh. 57.8 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2173	105	6	0	3	-41	1	0.02	0.09	0.08	
1B	0	-2173	125	6	0	3	-49	1	0.02	0.09	0.10	
1C	0	-2173	105	-5	0	-3	-41	1	0.02	0.09	0.08	
1D	0	-2173	125	-5	0	-3	-49	1	0.02	0.09	0.10	
1E	0	-1913	105	6	0	3	-41	1	0.02	0.08	0.08	
1F	0	-1913	125	6	0	3	-49	1	0.02	0.08	0.10	
1G	0	-1913	105	-5	0	-3	-41	1	0.02	0.08	0.08	
1H	0	-1913	125	-5	0	-3	-49	1	0.02	0.08	0.10	
1I	0	-2293	89	2	0	1	-34	1	0.01	0.10	0.07	
1J	0	-2293	141	2	0	1	-55	1	0.02	0.10	0.11	
1K	0	-2293	89	-2	0	-1	-34	1	0.01	0.10	0.07	
1L	0	-2293	141	-2	0	-1	-55	1	0.02	0.10	0.11	
1M	0	-1793	89	2	0	1	-34	1	0.01	0.07	0.07	
1N	0	-1793	141	2	0	1	-55	1	0.02	0.07	0.11	

1O	0	-1793	89	-2	0	-1	-34	1	0.01	0.07	0.07
1P	0	-1793	141	-2	0	-1	-55	1	0.02	0.07	0.11
2	0	-3011	169	0	0	0	-66	1	0.02	0.13	0.13
1A	29	-2173	103	6	0	2	-11	1	0.01	0.09	0.02
1B	29	-2173	123	6	0	2	-13	1	0.02	0.09	0.03
1C	29	-2173	103	-5	0	-1	-11	1	0.01	0.09	0.02
1D	29	-2173	123	-5	0	-1	-13	1	0.02	0.09	0.03
1E	29	-1913	103	6	0	2	-11	1	0.01	0.08	0.02
1F	29	-1913	123	6	0	2	-13	1	0.02	0.08	0.03
1G	29	-1913	103	-5	0	-1	-11	1	0.01	0.08	0.02
1H	29	-1913	123	-5	0	-1	-13	1	0.02	0.08	0.03
1I	29	-2293	87	2	0	1	-9	1	0.01	0.10	0.02
1J	29	-2293	139	2	0	1	-15	1	0.02	0.10	0.03
1K	29	-2293	87	-2	0	-0	-9	1	0.01	0.10	0.02
1L	29	-2293	139	-2	0	-0	-15	1	0.02	0.10	0.03
1M	29	-1793	87	2	0	1	-9	1	0.01	0.07	0.02
1N	29	-1793	139	2	0	1	-15	1	0.02	0.07	0.03
1O	29	-1793	87	-2	0	-0	-9	1	0.01	0.07	0.02
1P	29	-1793	139	-2	0	-0	-15	1	0.02	0.07	0.03
2	29	-3011	167	0	0	0	-17	1	0.02	0.13	0.03
1A	58	-2173	101	6	0	-0	19	1	0.01	0.09	0.04
1B	58	-2173	121	6	0	-0	22	1	0.02	0.09	0.04
1C	58	-2173	101	-5	0	0	19	1	0.01	0.09	0.04
1D	58	-2173	121	-5	0	0	22	1	0.02	0.09	0.04
1E	58	-1913	101	6	0	-0	19	1	0.01	0.08	0.04
1F	58	-1913	121	6	0	-0	22	1	0.02	0.08	0.04
1G	58	-1913	101	-5	0	0	19	1	0.01	0.08	0.04
1H	58	-1913	121	-5	0	0	22	1	0.02	0.08	0.04
1I	58	-2293	85	2	0	-0	16	1	0.01	0.10	0.03
1J	58	-2293	137	2	0	-0	25	1	0.02	0.10	0.05
1K	58	-2293	85	-2	0	0	16	1	0.01	0.10	0.03
1L	58	-2293	137	-2	0	0	25	1	0.02	0.10	0.05
1M	58	-1793	85	2	0	-0	16	1	0.01	0.07	0.03
1N	58	-1793	137	2	0	-0	25	1	0.02	0.07	0.05
1O	58	-1793	85	-2	0	0	16	1	0.01	0.07	0.03
1P	58	-1793	137	-2	0	0	25	1	0.02	0.07	0.05
2	58	-3011	164	0	0	0	30	1	0.02	0.13	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2173	3	-41	1	0.9790	0.9919	0.9761	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 25
1B	-2173	3	-49	1	0.9790	0.9919	0.9761	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 25
1C	-2173	-3	-41	1	0.9790	0.9910	0.9761	--	--	0.09	--	0.18	Snell. 'zx'= 25
1D	-2173	-3	-49	1	0.9790	0.9910	0.9761	--	--	0.09	--	0.19	Snell. 'zx'= 25
1E	-1913	3	-41	1	0.9790	0.9928	0.9790	--	--	0.08	--	0.17	Snell. 'zx'= 25
1F	-1913	3	-49	1	0.9790	0.9928	0.9790	--	--	0.08	--	0.18	Snell. 'zx'= 25
1G	-1913	-3	-41	1	0.9790	0.9921	0.9790	--	--	0.08	--	0.17	Snell. 'zx'= 25
1H	-1913	-3	-49	1	0.9790	0.9921	0.9790	--	--	0.08	--	0.18	Snell. 'zx'= 25
1I	-2293	1	-34	1	0.9790	0.9914	0.9743	--	--	0.10	--	0.17	Snell. 'zx'= 25
1J	-2293	1	-55	1	0.9790	0.9914	0.9751	--	--	0.10	--	0.21	Snell. 'zx'= 25
1K	-2293	-1	-34	1	0.9790	0.9886	0.9743	--	--	0.10	--	0.17	Snell. 'zx'= 25
1L	-2293	-1	-55	1	0.9790	0.9886	0.9751	--	--	0.10	--	0.21	Snell. 'zx'= 25
1M	-1793	1	-34	1	0.9790	0.9932	0.9799	--	--	0.08	--	0.15	Snell. 'zx'= 25
1N	-1793	1	-55	1	0.9790	0.9932	0.9805	--	--	0.08	--	0.19	Snell. 'zx'= 25
1O	-1793	-1	-34	1	0.9790	0.9910	0.9799	--	--	0.08	--	0.15	Snell. 'zx'= 25
1P	-1793	-1	-55	1	0.9790	0.9910	0.9805	--	--	0.08	--	0.19	Snell. 'zx'= 25
2	-3011	0	-66	1	0.9790	0.9996	0.9668	--	--	0.13	--	0.26	Snell. 'zx'= 25

ASTA NUM. 119 NI 51 NF 53 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-106	22	2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-106	26	2	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-106	22	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-106	26	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	250	22	2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	250	26	2	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	250	22	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	250	26	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-412	22	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	-412	26	1	0	0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	-412	22	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	-412	26	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1M	0	555	22	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	555	26	1	0	0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	555	22	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	555	26	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	105	35	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1A	28	-106	20	2	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	

1B	28	-106	24	2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01
1C	28	-106	20	-2	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01
1D	28	-106	24	-2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.01
1E	28	250	20	2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01
1F	28	250	24	2	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01
1G	28	250	20	-2	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01
1H	28	250	24	-2	0	0	5	1	0.00	0.01	0.01
1I	28	-412	20	1	0	0	6	1	0.00	0.02	0.01
1J	28	-412	24	1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1K	28	-412	20	-1	0	0	6	1	0.00	0.02	0.01
1L	28	-412	24	-1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1M	28	555	20	1	0	0	6	1	0.00	0.02	0.01
1N	28	555	24	1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1O	28	555	20	-1	0	0	6	1	0.00	0.02	0.01
1P	28	555	24	-1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
2	28	105	33	0	0	0	7	1	0.00	0.00	0.01
1A	56	-106	18	2	0	-1	9	1	0.00	0.00	0.02
1B	56	-106	22	2	0	-1	12	1	0.00	0.00	0.02
1C	56	-106	18	-2	0	1	9	1	0.00	0.00	0.02
1D	56	-106	22	-2	0	1	12	1	0.00	0.00	0.02
1E	56	250	18	2	0	-1	9	1	0.00	0.01	0.02
1F	56	250	22	2	0	-1	12	1	0.00	0.01	0.02
1G	56	250	18	-2	0	1	9	1	0.00	0.01	0.02
1H	56	250	22	-2	0	1	12	1	0.00	0.01	0.02
1I	56	-412	18	1	0	-0	12	1	0.00	0.02	0.02
1J	56	-412	23	1	0	-0	9	1	0.00	0.02	0.02
1K	56	-412	18	-1	0	0	12	1	0.00	0.02	0.02
1L	56	-412	23	-1	0	0	9	1	0.00	0.02	0.02
1M	56	555	18	1	0	-0	12	1	0.00	0.02	0.02
1N	56	555	23	1	0	-0	9	1	0.00	0.02	0.02
1O	56	555	18	-1	0	0	12	1	0.00	0.02	0.02
1P	56	555	23	-1	0	0	9	1	0.00	0.02	0.02
2	56	105	30	0	0	-0	15	1	0.00	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-106	-1	9	1	0.9812	0.9981	0.9994	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 24
1B	-106	-1	12	1	0.9812	0.9981	0.9993	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 24
1C	-106	1	9	1	0.9812	0.9982	0.9994	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 24
1D	-106	1	12	1	0.9812	0.9982	0.9993	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 24
1I	-412	0	12	1	0.9812	0.9927	0.9981	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 24
1J	-412	0	9	1	0.9812	0.9927	0.9966	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 24
1K	-412	0	12	1	0.9812	0.9919	0.9981	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 24
1L	-412	0	9	1	0.9812	0.9919	0.9966	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 24

ASTA NUM. 120 NI 53 NF 55 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	957	22	1	0	0	-2	1	0.00	0.04	0.00	
1B	0	957	27	1	0	0	-3	1	0.00	0.04	0.01	
1C	0	957	22	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.00	
1D	0	957	27	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.04	0.01	
1E	0	1531	22	1	0	0	-2	1	0.00	0.06	0.00	
1F	0	1531	27	1	0	0	-3	1	0.00	0.06	0.01	
1G	0	1531	22	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.06	0.00	
1H	0	1531	27	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.06	0.01	
1I	0	567	19	1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	567	30	1	0	0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	567	19	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	567	30	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1M	0	1921	19	1	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.00	
1N	0	1921	30	1	0	0	-3	1	0.00	0.08	0.01	
1O	0	1921	19	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.00	
1P	0	1921	30	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.08	0.01	
2	0	1832	35	0	0	-0	-3	1	0.01	0.08	0.01	
1A	28	957	20	1	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.01	
1B	28	957	25	1	0	-0	5	1	0.00	0.04	0.01	
1C	28	957	20	-1	0	0	4	1	0.00	0.04	0.01	
1D	28	957	25	-1	0	0	5	1	0.00	0.04	0.01	
1E	28	1531	20	1	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.01	
1F	28	1531	25	1	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.01	
1G	28	1531	20	-1	0	0	4	1	0.00	0.06	0.01	
1H	28	1531	25	-1	0	0	5	1	0.00	0.06	0.01	
1I	28	567	17	1	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1J	28	567	28	1	0	-0	5	1	0.00	0.02	0.01	
1K	28	567	17	-1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1L	28	567	28	-1	0	0	5	1	0.00	0.02	0.01	
1M	28	1921	17	1	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1N	28	1921	28	1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1O	28	1921	17	-1	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	

1P	28	1921	28	-1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01
2	28	1832	33	0	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01
1A	56	957	18	1	0	-1	9	1	0.00	0.04	0.02
1B	56	957	23	1	0	-1	11	1	0.00	0.04	0.02
1C	56	957	18	-1	0	1	9	1	0.00	0.04	0.02
1D	56	957	23	-1	0	1	11	1	0.00	0.04	0.02
1E	56	1531	18	1	0	-1	9	1	0.00	0.06	0.02
1F	56	1531	23	1	0	-1	11	1	0.00	0.06	0.02
1G	56	1531	18	-1	0	1	9	1	0.00	0.06	0.02
1H	56	1531	23	-1	0	1	11	1	0.00	0.06	0.02
1I	56	567	15	1	0	-0	8	1	0.00	0.02	0.02
1J	56	567	26	1	0	-0	13	1	0.00	0.02	0.03
1K	56	567	15	-1	0	0	8	1	0.00	0.02	0.02
1L	56	567	26	-1	0	0	13	1	0.00	0.02	0.03
1M	56	1921	15	1	0	-0	8	1	0.00	0.08	0.02
1N	56	1921	26	1	0	-0	13	1	0.00	0.08	0.03
1O	56	1921	15	-1	0	0	8	1	0.00	0.08	0.02
1P	56	1921	26	-1	0	0	13	1	0.00	0.08	0.03
2	56	1832	30	0	0	-0	15	1	0.00	0.08	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 121 NI 55 NF 57 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1173	6	1	0	0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	1173	9	1	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	1173	6	-1	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	1173	9	-1	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	1839	6	1	0	0	4	1	0.00	0.08	0.01	
1F	0	1839	9	1	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	1839	6	-1	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.01	
1H	0	1839	9	-1	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	720	4	1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1J	0	720	11	1	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1K	0	720	4	-1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1L	0	720	11	-1	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01	
1M	0	2292	4	1	0	0	4	1	0.00	0.10	0.01	
1N	0	2292	11	1	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1O	0	2292	4	-1	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.01	
1P	0	2292	11	-1	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
2	0	2217	11	0	0	-0	5	1	0.00	0.09	0.01	
1A	28	1173	4	1	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.01	
1B	28	1173	7	1	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.01	
1C	28	1173	4	-1	0	0	6	1	0.00	0.05	0.01	
1D	28	1173	7	-1	0	0	5	1	0.00	0.05	0.01	
1E	28	1839	4	1	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1F	28	1839	7	1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1G	28	1839	4	-1	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1H	28	1839	7	-1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1I	28	720	2	1	0	-0	7	1	0.00	0.03	0.01	
1J	28	720	9	1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1K	28	720	2	-1	0	0	7	1	0.00	0.03	0.01	
1L	28	720	9	-1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1M	28	2292	2	1	0	-0	7	1	0.00	0.10	0.01	
1N	28	2292	9	1	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.01	
1O	28	2292	2	-1	0	0	7	1	0.00	0.10	0.01	
1P	28	2292	9	-1	0	0	4	1	0.00	0.10	0.01	
2	28	2217	8	0	0	-0	8	1	0.00	0.09	0.02	
1A	56	1173	2	1	0	-0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1B	56	1173	5	1	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.01	
1C	56	1173	2	-1	0	0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1D	56	1173	5	-1	0	0	6	1	0.00	0.05	0.01	
1E	56	1839	2	1	0	-0	8	1	0.00	0.08	0.02	
1F	56	1839	5	1	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1G	56	1839	2	-1	0	0	8	1	0.00	0.08	0.02	
1H	56	1839	5	-1	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1I	56	720	0	1	0	-0	9	1	0.00	0.03	0.02	
1J	56	720	7	1	0	-0	5	1	0.00	0.03	0.01	
1K	56	720	0	-1	0	0	9	1	0.00	0.03	0.02	
1L	56	720	7	-1	0	0	5	1	0.00	0.03	0.01	
1M	56	2292	0	1	0	-0	9	1	0.00	0.10	0.02	
1N	56	2292	7	1	0	-0	5	1	0.00	0.10	0.01	
1O	56	2292	0	-1	0	0	9	1	0.00	0.10	0.02	
1P	56	2292	7	-1	0	0	5	1	0.00	0.10	0.01	
2	56	2217	6	0	0	-0	10	1	0.00	0.09	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 122 NI 57 NF 59 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	539	-16	1	0	0	9	1	0.00	0.02	0.02	
1B	0	539	-14	1	0	0	8	1	0.00	0.02	0.02	
1C	0	539	-16	-1	0	-0	9	1	0.00	0.02	0.02	
1D	0	539	-14	-1	0	-0	8	1	0.00	0.02	0.02	
1E	0	1179	-16	1	0	0	9	1	0.00	0.05	0.02	
1F	0	1179	-14	1	0	0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1G	0	1179	-16	-1	0	-0	9	1	0.00	0.05	0.02	
1H	0	1179	-14	-1	0	-0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1I	0	48	-17	1	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1J	0	48	-12	1	0	0	7	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	48	-17	-1	0	-0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1L	0	48	-12	-1	0	-0	7	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	1670	-17	1	0	0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1N	0	1670	-12	1	0	0	7	1	0.00	0.07	0.01	
1O	0	1670	-17	-1	0	-0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1P	0	1670	-12	-1	0	-0	7	1	0.00	0.07	0.01	
2	0	1265	-22	0	0	0	13	1	0.00	0.05	0.03	
1A	28	539	-18	1	0	-0	5	1	0.00	0.02	0.01	
1B	28	539	-16	1	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.01	
1C	28	539	-18	-1	0	0	5	1	0.00	0.02	0.01	
1D	28	539	-16	-1	0	0	4	1	0.00	0.02	0.01	
1E	28	1179	-18	1	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.01	
1F	28	1179	-16	1	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1G	28	1179	-18	-1	0	0	5	1	0.00	0.05	0.01	
1H	28	1179	-16	-1	0	0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1I	28	48	-19	1	0	-0	6	1	0.00	0.00	0.01	
1J	28	48	-14	1	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1K	28	48	-19	-1	0	0	6	1	0.00	0.00	0.01	
1L	28	48	-14	-1	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1M	28	1670	-19	1	0	-0	6	1	0.00	0.07	0.01	
1N	28	1670	-14	1	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1O	28	1670	-19	-1	0	0	6	1	0.00	0.07	0.01	
1P	28	1670	-14	-1	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
2	28	1265	-24	0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.01	
1A	56	539	-20	1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	56	539	-17	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	56	539	-20	-1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	56	539	-17	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	56	1179	-20	1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	56	1179	-17	1	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1G	56	1179	-20	-1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	56	1179	-17	-1	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1I	56	48	-21	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	56	48	-16	1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	56	48	-21	-1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	56	48	-16	-1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	56	1670	-21	1	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1N	56	1670	-16	1	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.00	
1O	56	1670	-21	-1	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1P	56	1670	-16	-1	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.00	
2	56	1265	-27	0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 123 NI 61 NF 74 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3208	-171	3	0	0	32	1	0.02	0.13	0.06	
1B	0	-3208	-160	3	0	0	29	1	0.02	0.13	0.06	

1C	0	-3208	-171	-3	0	-0	32	1	0.02	0.13	0.06
1D	0	-3208	-160	-3	0	-0	29	1	0.02	0.13	0.06
1E	0	-2724	-171	3	0	0	32	1	0.02	0.11	0.06
1F	0	-2724	-160	3	0	0	29	1	0.02	0.11	0.06
1G	0	-2724	-171	-3	0	-0	32	1	0.02	0.11	0.06
1H	0	-2724	-160	-3	0	-0	29	1	0.02	0.11	0.06
1I	0	-3685	-179	2	0	0	34	1	0.03	0.15	0.07
1J	0	-3685	-152	2	0	0	27	1	0.02	0.15	0.05
1K	0	-3685	-179	-2	0	-0	34	1	0.03	0.15	0.07
1L	0	-3685	-152	-2	0	-0	27	1	0.02	0.15	0.05
1M	0	-2247	-179	2	0	0	34	1	0.03	0.09	0.07
1N	0	-2247	-152	2	0	0	27	1	0.02	0.09	0.05
1O	0	-2247	-179	-2	0	-0	34	1	0.03	0.09	0.07
1P	0	-2247	-152	-2	0	-0	27	1	0.02	0.09	0.05
2	0	-4368	-244	0	0	0	45	1	0.04	0.18	0.09
1A	28	-3208	-173	3	0	-1	-16	1	0.03	0.13	0.03
1B	28	-3208	-162	3	0	-1	-16	1	0.02	0.13	0.03
1C	28	-3208	-173	-3	0	1	-16	1	0.03	0.13	0.03
1D	28	-3208	-162	-3	0	1	-16	1	0.02	0.13	0.03
1E	28	-2724	-173	3	0	-1	-16	1	0.03	0.11	0.03
1F	28	-2724	-162	3	0	-1	-16	1	0.02	0.11	0.03
1G	28	-2724	-173	-3	0	1	-16	1	0.03	0.11	0.03
1H	28	-2724	-162	-3	0	1	-16	1	0.02	0.11	0.03
1I	28	-3685	-181	2	0	-0	-17	1	0.03	0.15	0.03
1J	28	-3685	-154	2	0	-0	-15	1	0.02	0.15	0.03
1K	28	-3685	-181	-2	0	0	-17	1	0.03	0.15	0.03
1L	28	-3685	-154	-2	0	0	-15	1	0.02	0.15	0.03
1M	28	-2247	-181	2	0	-0	-17	1	0.03	0.09	0.03
1N	28	-2247	-154	2	0	-0	-15	1	0.02	0.09	0.03
1O	28	-2247	-181	-2	0	0	-17	1	0.03	0.09	0.03
1P	28	-2247	-154	-2	0	0	-15	1	0.02	0.09	0.03
2	28	-4368	-246	0	0	-0	-24	1	0.04	0.18	0.05
1A	56	-3208	-175	3	0	-2	-65	1	0.03	0.13	0.13
1B	56	-3208	-164	3	0	-2	-61	1	0.02	0.13	0.12
1C	56	-3208	-175	-3	0	2	-65	1	0.03	0.13	0.13
1D	56	-3208	-164	-3	0	2	-61	1	0.02	0.13	0.12
1E	56	-2724	-175	3	0	-2	-65	1	0.03	0.11	0.13
1F	56	-2724	-164	3	0	-2	-61	1	0.02	0.11	0.12
1G	56	-2724	-175	-3	0	2	-65	1	0.03	0.11	0.13
1H	56	-2724	-164	-3	0	2	-61	1	0.02	0.11	0.12
1I	56	-3685	-182	2	0	-1	-68	1	0.03	0.15	0.13
1J	56	-3685	-156	2	0	-1	-59	1	0.02	0.15	0.12
1K	56	-3685	-182	-2	0	1	-68	1	0.03	0.15	0.13
1L	56	-3685	-156	-2	0	1	-59	1	0.02	0.15	0.12
1M	56	-2247	-182	2	0	-1	-68	1	0.03	0.09	0.13
1N	56	-2247	-156	2	0	-1	-59	1	0.02	0.09	0.12
1O	56	-2247	-182	-2	0	1	-68	1	0.03	0.09	0.13
1P	56	-2247	-156	-2	0	1	-59	1	0.02	0.09	0.12
2	56	-4368	-249	0	0	-0	-93	1	0.04	0.18	0.18

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3208	-2	-65	1	0.9812	0.9844	0.9634	--	--	0.14	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1B	-3208	-2	-61	1	0.9812	0.9844	0.9641	--	--	0.14	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1C	-3208	2	-65	1	0.9812	0.9844	0.9634	--	--	0.14	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1D	-3208	2	-61	1	0.9812	0.9844	0.9641	--	--	0.14	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1E	-2724	-2	-65	1	0.9812	0.9867	0.9690	--	--	0.12	--	0.24	Snell. 'zx'= 24
1F	-2724	-2	-61	1	0.9812	0.9867	0.9695	--	--	0.12	--	0.24	Snell. 'zx'= 24
1G	-2724	2	-65	1	0.9812	0.9867	0.9690	--	--	0.12	--	0.24	Snell. 'zx'= 24
1H	-2724	2	-61	1	0.9812	0.9867	0.9695	--	--	0.12	--	0.24	Snell. 'zx'= 24
1I	-3685	-1	-68	1	0.9812	0.9834	0.9575	--	--	0.16	--	0.29	Snell. 'zx'= 24
1J	-3685	-1	-59	1	0.9812	0.9834	0.9593	--	--	0.16	--	0.27	Snell. 'zx'= 24
1K	-3685	1	-68	1	0.9812	0.9834	0.9575	--	--	0.16	--	0.29	Snell. 'zx'= 24
1L	-3685	1	-59	1	0.9812	0.9834	0.9593	--	--	0.16	--	0.27	Snell. 'zx'= 24
1M	-2247	-1	-68	1	0.9812	0.9899	0.9741	--	--	0.10	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1N	-2247	-1	-59	1	0.9812	0.9899	0.9752	--	--	0.10	--	0.21	Snell. 'zx'= 24
1O	-2247	1	-68	1	0.9812	0.9899	0.9741	--	--	0.10	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1P	-2247	1	-59	1	0.9812	0.9899	0.9752	--	--	0.10	--	0.21	Snell. 'zx'= 24
2	-4368	-0	-93	1	0.9812	1.1658	0.9505	--	--	0.19	--	0.36	Snell. 'zx'= 24

ASTA NUM. 124 NI 59 NF 61 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1017	-6	1	0	0	10	1	0.00	0.04	0.02	
1B	0	-1017	-2	1	0	0	8	1	0.00	0.04	0.02	
1C	0	-1017	-6	-1	0	-0	10	1	0.00	0.04	0.02	
1D	0	-1017	-2	-1	0	-0	8	1	0.00	0.04	0.02	
1E	0	-494	-6	1	0	0	10	1	0.00	0.02	0.02	
1F	0	-494	-2	1	0	0	8	1	0.00	0.02	0.02	
1G	0	-494	-6	-1	0	-0	10	1	0.00	0.02	0.02	

1H	0	-494	-2	-1	0	-0	8	1	0.00	0.02	0.02
1I	0	-1517	-8	1	0	0	10	1	0.00	0.06	0.02
1J	0	-1517	0	1	0	0	8	1	0.00	0.06	0.02
1K	0	-1517	-8	-1	0	-0	10	1	0.00	0.06	0.02
1L	0	-1517	0	-1	0	-0	8	1	0.00	0.06	0.02
1M	0	5	-8	1	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1N	0	5	0	1	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02
1O	0	5	-8	-1	0	-0	10	1	0.00	0.00	0.02
1P	0	5	0	-1	0	-0	8	1	0.00	0.00	0.02
2	0	-1113	-6	0	0	0	13	1	0.00	0.05	0.03
1A	28	-1017	-8	1	0	-0	7	1	0.00	0.04	0.01
1B	28	-1017	-4	1	0	-0	8	1	0.00	0.04	0.02
1C	28	-1017	-8	-1	0	0	7	1	0.00	0.04	0.01
1D	28	-1017	-4	-1	0	0	8	1	0.00	0.04	0.02
1E	28	-494	-8	1	0	-0	7	1	0.00	0.02	0.01
1F	28	-494	-4	1	0	-0	8	1	0.00	0.02	0.02
1G	28	-494	-8	-1	0	0	7	1	0.00	0.02	0.01
1H	28	-494	-4	-1	0	0	8	1	0.00	0.02	0.02
1I	28	-1517	-10	1	0	-0	9	1	0.00	0.06	0.02
1J	28	-1517	-2	1	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.01
1K	28	-1517	-10	-1	0	0	9	1	0.00	0.06	0.02
1L	28	-1517	-2	-1	0	0	6	1	0.00	0.06	0.01
1M	28	5	-10	1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02
1N	28	5	-2	1	0	-0	6	1	0.00	0.00	0.01
1O	28	5	-10	-1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1P	28	5	-2	-1	0	0	6	1	0.00	0.00	0.01
2	28	-1113	-9	0	0	-0	11	1	0.00	0.05	0.02
1A	56	-1017	-10	1	0	-0	5	1	0.00	0.04	0.01
1B	56	-1017	-6	1	0	-0	7	1	0.00	0.04	0.01
1C	56	-1017	-10	-1	0	0	5	1	0.00	0.04	0.01
1D	56	-1017	-6	-1	0	0	7	1	0.00	0.04	0.01
1E	56	-494	-10	1	0	-0	5	1	0.00	0.02	0.01
1F	56	-494	-6	1	0	-0	7	1	0.00	0.02	0.01
1G	56	-494	-10	-1	0	0	5	1	0.00	0.02	0.01
1H	56	-494	-6	-1	0	0	7	1	0.00	0.02	0.01
1I	56	-1517	-12	1	0	-0	8	1	0.00	0.06	0.02
1J	56	-1517	-4	1	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01
1K	56	-1517	-12	-1	0	0	8	1	0.00	0.06	0.02
1L	56	-1517	-4	-1	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1M	56	5	-12	1	0	-0	8	1	0.00	0.00	0.02
1N	56	5	-4	1	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1O	56	5	-12	-1	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02
1P	56	5	-4	-1	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01
2	56	-1113	-11	0	0	-0	8	1	0.00	0.05	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1017	-0	10	1	0.9812	0.9874	1.0046	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 24
1B	-1017	-0	8	1	0.9812	0.9874	1.0095	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 24
1C	-1017	0	10	1	0.9812	0.9874	1.0046	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 24
1D	-1017	0	8	1	0.9812	0.9874	1.0095	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 24
1E	-494	-0	10	1	0.9812	0.9939	1.0023	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 24
1F	-494	-0	8	1	0.9812	0.9939	1.0046	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 24
1G	-494	0	10	1	0.9812	0.9939	1.0023	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 24
1H	-494	0	8	1	0.9812	0.9939	1.0046	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 24
1I	-1517	-0	10	1	0.9812	0.9817	1.0146	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 24
1J	-1517	-0	8	1	0.9812	0.9817	1.0047	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 24
1K	-1517	0	10	1	0.9812	0.9817	1.0146	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 24
1L	-1517	0	8	1	0.9812	0.9817	1.0047	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 24
2	-1113	-0	13	1	0.9812	1.0422	1.0076	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 24

ASTA NUM. 125 NI 40 NF 38 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	3461	30	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1B	0	3461	39	0	0	0	-4	1	0.01	0.14	0.01	
1C	0	3461	30	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1D	0	3461	39	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.14	0.01	
1E	0	4435	30	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
1F	0	4435	39	0	0	0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1G	0	4435	30	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
1H	0	4435	39	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1I	0	3775	33	0	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1J	0	3775	36	0	0	0	-4	1	0.01	0.16	0.01	
1K	0	3775	33	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1L	0	3775	36	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.16	0.01	
1M	0	4121	33	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
1N	0	4121	36	0	0	0	-4	1	0.01	0.17	0.01	
1O	0	4121	33	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
1P	0	4121	36	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.17	0.01	

2	0	5803	51	-0	0	-0	-5	1	0.01	0.24	0.01
1A	28	3461	29	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.01
1B	28	3461	37	0	0	0	6	1	0.01	0.14	0.01
1C	28	3461	29	-1	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.01
1D	28	3461	37	-1	0	-0	6	1	0.01	0.14	0.01
1E	28	4435	29	0	0	0	5	1	0.00	0.19	0.01
1F	28	4435	37	0	0	0	6	1	0.01	0.19	0.01
1G	28	4435	29	-1	0	-0	5	1	0.00	0.19	0.01
1H	28	4435	37	-1	0	-0	6	1	0.01	0.19	0.01
1I	28	3775	31	0	0	0	6	1	0.00	0.16	0.01
1J	28	3775	34	0	0	0	6	1	0.00	0.16	0.01
1K	28	3775	31	-0	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.01
1L	28	3775	34	-0	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.01
1M	28	4121	31	0	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01
1N	28	4121	34	0	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01
1O	28	4121	31	-0	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01
1P	28	4121	34	-0	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01
2	28	5803	48	-0	0	0	9	1	0.01	0.24	0.02
1A	56	3461	27	0	0	0	13	1	0.00	0.14	0.03
1B	56	3461	35	0	0	0	16	1	0.01	0.14	0.03
1C	56	3461	27	-1	0	-0	13	1	0.00	0.14	0.03
1D	56	3461	35	-1	0	-0	16	1	0.01	0.14	0.03
1E	56	4435	27	0	0	0	13	1	0.00	0.19	0.03
1F	56	4435	35	0	0	0	16	1	0.01	0.19	0.03
1G	56	4435	27	-1	0	-0	13	1	0.00	0.19	0.03
1H	56	4435	35	-1	0	-0	16	1	0.01	0.19	0.03
1I	56	3775	29	0	0	0	14	1	0.00	0.16	0.03
1J	56	3775	32	0	0	0	15	1	0.00	0.16	0.03
1K	56	3775	29	-0	0	-0	14	1	0.00	0.16	0.03
1L	56	3775	32	-0	0	-0	15	1	0.00	0.16	0.03
1M	56	4121	29	0	0	0	14	1	0.00	0.17	0.03
1N	56	4121	32	0	0	0	15	1	0.00	0.17	0.03
1O	56	4121	29	-0	0	-0	14	1	0.00	0.17	0.03
1P	56	4121	32	-0	0	-0	15	1	0.00	0.17	0.03
2	56	5803	45	-0	0	0	22	1	0.01	0.24	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 126 NI 38 NF 25 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4408	36	0	0	0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1B	0	4408	46	0	0	0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1C	0	4408	36	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1D	0	4408	46	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1E	0	5594	36	0	0	0	-1	1	0.01	0.23	0.00	
1F	0	5594	46	0	0	0	-1	1	0.01	0.23	0.00	
1G	0	5594	36	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.23	0.00	
1H	0	5594	46	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.23	0.00	
1I	0	4797	40	0	0	0	-1	1	0.01	0.20	0.00	
1J	0	4797	43	0	0	0	-1	1	0.01	0.20	0.00	
1K	0	4797	40	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.20	0.00	
1L	0	4797	43	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.20	0.00	
1M	0	5205	40	0	0	0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
1N	0	5205	43	0	0	0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
1O	0	5205	40	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
1P	0	5205	43	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
2	0	7351	60	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.31	0.00	
1A	28	4408	34	0	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1B	28	4408	44	0	0	0	12	1	0.01	0.18	0.02	
1C	28	4408	34	-0	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1D	28	4408	44	-0	0	-0	12	1	0.01	0.18	0.02	
1E	28	5594	34	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1F	28	5594	44	0	0	0	12	1	0.01	0.23	0.02	
1G	28	5594	34	-0	0	-0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1H	28	5594	44	-0	0	-0	12	1	0.01	0.23	0.02	
1I	28	4797	38	0	0	0	10	1	0.01	0.20	0.02	
1J	28	4797	41	0	0	0	11	1	0.01	0.20	0.02	
1K	28	4797	38	-0	0	-0	10	1	0.01	0.20	0.02	
1L	28	4797	41	-0	0	-0	11	1	0.01	0.20	0.02	
1M	28	5205	38	0	0	0	10	1	0.01	0.22	0.02	
1N	28	5205	41	0	0	0	11	1	0.01	0.22	0.02	
1O	28	5205	38	-0	0	-0	10	1	0.01	0.22	0.02	
1P	28	5205	41	-0	0	-0	11	1	0.01	0.22	0.02	
2	28	7351	58	-0	0	-0	15	1	0.01	0.31	0.04	
1A	56	4408	33	0	0	0	19	1	0.00	0.18	0.04	
1B	56	4408	42	0	0	0	24	1	0.01	0.18	0.05	

1C	56	4408	33	-0	0	-0	19	1	0.00	0.18	0.04
1D	56	4408	42	-0	0	-0	24	1	0.01	0.18	0.05
1E	56	5594	33	0	0	0	19	1	0.00	0.23	0.04
1F	56	5594	42	0	0	0	24	1	0.01	0.23	0.05
1G	56	5594	33	-0	0	-0	19	1	0.00	0.23	0.04
1H	56	5594	42	-0	0	-0	24	1	0.01	0.23	0.05
1I	56	4797	36	0	0	0	20	1	0.01	0.20	0.04
1J	56	4797	39	0	0	0	22	1	0.01	0.20	0.04
1K	56	4797	36	-0	0	-0	20	1	0.01	0.20	0.04
1L	56	4797	39	-0	0	-0	22	1	0.01	0.20	0.04
1M	56	5205	36	0	0	0	20	1	0.01	0.22	0.04
1N	56	5205	39	0	0	0	22	1	0.01	0.22	0.04
1O	56	5205	36	-0	0	-0	20	1	0.01	0.22	0.04
1P	56	5205	39	-0	0	-0	22	1	0.01	0.22	0.04
2	56	7351	55	-0	0	0	31	1	0.01	0.31	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 127 NI 42 NF 40 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2055	36	1	0	0	-6	1	0.01	0.09	0.01	
1B	0	2055	46	1	0	0	-8	1	0.01	0.09	0.02	
1C	0	2055	36	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.09	0.01	
1D	0	2055	46	-1	0	-0	-8	1	0.01	0.09	0.02	
1E	0	2703	36	1	0	0	-6	1	0.01	0.11	0.01	
1F	0	2703	46	1	0	0	-8	1	0.01	0.11	0.02	
1G	0	2703	36	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.11	0.01	
1H	0	2703	46	-1	0	-0	-8	1	0.01	0.11	0.02	
1I	0	2252	39	0	0	0	-7	1	0.01	0.09	0.01	
1J	0	2252	43	0	0	0	-8	1	0.01	0.09	0.02	
1K	0	2252	39	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.09	0.01	
1L	0	2252	43	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.09	0.02	
1M	0	2506	39	0	0	0	-7	1	0.01	0.10	0.01	
1N	0	2506	43	0	0	0	-8	1	0.01	0.10	0.02	
1O	0	2506	39	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.10	0.01	
1P	0	2506	43	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.10	0.02	
2	0	3496	60	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.15	0.02	
1A	28	2055	34	1	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1B	28	2055	44	1	0	0	4	1	0.01	0.09	0.01	
1C	28	2055	34	-1	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1D	28	2055	44	-1	0	-0	4	1	0.01	0.09	0.01	
1E	28	2703	34	1	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1F	28	2703	44	1	0	0	4	1	0.01	0.11	0.01	
1G	28	2703	34	-1	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1H	28	2703	44	-1	0	-0	4	1	0.01	0.11	0.01	
1I	28	2252	37	0	0	0	4	1	0.01	0.09	0.01	
1J	28	2252	41	0	0	0	4	1	0.01	0.09	0.01	
1K	28	2252	37	-0	0	-0	4	1	0.01	0.09	0.01	
1L	28	2252	41	-0	0	-0	4	1	0.01	0.09	0.01	
1M	28	2506	37	0	0	0	4	1	0.01	0.10	0.01	
1N	28	2506	41	0	0	0	4	1	0.01	0.10	0.01	
1O	28	2506	37	-0	0	-0	4	1	0.01	0.10	0.01	
1P	28	2506	41	-0	0	-0	4	1	0.01	0.10	0.01	
2	28	3496	57	-0	0	-0	6	1	0.01	0.15	0.01	
1A	56	2055	32	1	0	0	13	1	0.00	0.09	0.03	
1B	56	2055	42	1	0	0	16	1	0.01	0.09	0.03	
1C	56	2055	32	-1	0	-0	13	1	0.00	0.09	0.03	
1D	56	2055	42	-1	0	-0	16	1	0.01	0.09	0.03	
1E	56	2703	32	1	0	0	13	1	0.00	0.11	0.03	
1F	56	2703	42	1	0	0	16	1	0.01	0.11	0.03	
1G	56	2703	32	-1	0	-0	13	1	0.00	0.11	0.03	
1H	56	2703	42	-1	0	-0	16	1	0.01	0.11	0.03	
1I	56	2252	35	0	0	0	14	1	0.01	0.09	0.03	
1J	56	2252	39	0	0	0	15	1	0.01	0.09	0.03	
1K	56	2252	35	-0	0	-0	14	1	0.01	0.09	0.03	
1L	56	2252	39	-0	0	-0	15	1	0.01	0.09	0.03	
1M	56	2506	35	0	0	0	14	1	0.01	0.10	0.03	
1N	56	2506	39	0	0	0	15	1	0.01	0.10	0.03	
1O	56	2506	35	-0	0	-0	14	1	0.01	0.10	0.03	
1P	56	2506	39	-0	0	-0	15	1	0.01	0.10	0.03	
2	56	3496	55	-0	0	0	21	1	0.01	0.15	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

		daN		daN*m									

ASTA NUM. 128 NI 44 NF 42 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	213	39	1	0	-0	-10	1	0.01	0.01	0.02	
1B	0	213	49	1	0	-0	-12	1	0.01	0.01	0.02	
1C	0	213	39	-1	0	-0	-10	1	0.01	0.01	0.02	
1D	0	213	49	-1	0	-0	-12	1	0.01	0.01	0.02	
1E	0	490	39	1	0	-0	-10	1	0.01	0.02	0.02	
1F	0	490	49	1	0	-0	-12	1	0.01	0.02	0.02	
1G	0	490	39	-1	0	-0	-10	1	0.01	0.02	0.02	
1H	0	490	49	-1	0	-0	-12	1	0.01	0.02	0.02	
1I	0	276	43	0	0	-0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1J	0	276	46	0	0	-0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1K	0	276	43	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1L	0	276	46	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1M	0	427	43	0	0	-0	-11	1	0.01	0.02	0.02	
1N	0	427	46	0	0	-0	-11	1	0.01	0.02	0.02	
1O	0	427	43	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.02	0.02	
1P	0	427	46	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.02	0.02	
2	0	517	65	-0	0	-0	-16	1	0.01	0.02	0.03	
1A	28	213	37	1	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1B	28	213	47	1	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1C	28	213	37	-1	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1D	28	213	47	-1	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1E	28	490	37	1	0	-0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1F	28	490	47	1	0	-0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1G	28	490	37	-1	0	0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1H	28	490	47	-1	0	0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1I	28	276	41	0	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1J	28	276	44	0	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1K	28	276	41	-0	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1L	28	276	44	-0	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1M	28	427	41	0	0	-0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1N	28	427	44	0	0	-0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1O	28	427	41	-0	0	0	1	1	0.01	0.02	0.00	
1P	28	427	44	-0	0	0	1	1	0.01	0.02	0.00	
2	28	517	62	-0	0	-0	2	1	0.01	0.02	0.00	
1A	56	213	35	1	0	-0	11	1	0.01	0.01	0.02	
1B	56	213	45	1	0	-0	14	1	0.01	0.01	0.03	
1C	56	213	35	-1	0	1	11	1	0.01	0.01	0.02	
1D	56	213	45	-1	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1E	56	490	35	1	0	-0	11	1	0.01	0.02	0.02	
1F	56	490	45	1	0	-0	14	1	0.01	0.02	0.03	
1G	56	490	35	-1	0	1	11	1	0.01	0.02	0.02	
1H	56	490	45	-1	0	1	14	1	0.01	0.02	0.03	
1I	56	276	39	0	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1J	56	276	42	0	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.03	
1K	56	276	39	-0	0	0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1L	56	276	42	-0	0	0	13	1	0.01	0.01	0.03	
1M	56	427	39	0	0	-0	12	1	0.01	0.02	0.02	
1N	56	427	42	0	0	-0	13	1	0.01	0.02	0.03	
1O	56	427	39	-0	0	0	12	1	0.01	0.02	0.02	
1P	56	427	42	-0	0	0	13	1	0.01	0.02	0.03	
2	56	517	60	-0	0	0	19	1	0.01	0.02	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 129 NI 46 NF 44 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2427	44	1	0	0	-14	1	0.01	0.10	0.03	
1B	0	-2427	55	1	0	0	-18	1	0.01	0.10	0.04	
1C	0	-2427	44	-1	0	-0	-14	1	0.01	0.10	0.03	
1D	0	-2427	55	-1	0	-0	-18	1	0.01	0.10	0.04	
1E	0	-1859	44	1	0	0	-14	1	0.01	0.08	0.03	
1F	0	-1859	55	1	0	0	-18	1	0.01	0.08	0.04	
1G	0	-1859	44	-1	0	-0	-14	1	0.01	0.08	0.03	

1H	0	-1859	55	-1	0	-0	-18	1	0.01	0.08	0.04
1I	0	-2266	47	0	0	-0	-15	1	0.01	0.09	0.03
1J	0	-2266	51	0	0	-0	-17	1	0.01	0.09	0.03
1K	0	-2266	47	-1	0	-0	-15	1	0.01	0.09	0.03
1L	0	-2266	51	-1	0	-0	-17	1	0.01	0.09	0.03
1M	0	-2020	47	0	0	-0	-15	1	0.01	0.08	0.03
1N	0	-2020	51	0	0	-0	-17	1	0.01	0.08	0.03
1O	0	-2020	47	-1	0	-0	-15	1	0.01	0.08	0.03
1P	0	-2020	51	-1	0	-0	-17	1	0.01	0.08	0.03
2	0	-3149	72	-0	0	-0	-24	1	0.01	0.13	0.05
1A	28	-2427	42	1	0	-0	-2	1	0.01	0.10	0.00
1B	28	-2427	53	1	0	-0	-3	1	0.01	0.10	0.01
1C	28	-2427	42	-1	0	0	-2	1	0.01	0.10	0.00
1D	28	-2427	53	-1	0	0	-3	1	0.01	0.10	0.01
1E	28	-1859	42	1	0	-0	-2	1	0.01	0.08	0.00
1F	28	-1859	53	1	0	-0	-3	1	0.01	0.08	0.01
1G	28	-1859	42	-1	0	0	-2	1	0.01	0.08	0.00
1H	28	-1859	53	-1	0	0	-3	1	0.01	0.08	0.01
1I	28	-2266	45	0	0	-0	-2	1	0.01	0.09	0.00
1J	28	-2266	49	0	0	-0	-3	1	0.01	0.09	0.01
1K	28	-2266	45	-1	0	0	-2	1	0.01	0.09	0.00
1L	28	-2266	49	-1	0	0	-3	1	0.01	0.09	0.01
1M	28	-2020	45	0	0	-0	-2	1	0.01	0.08	0.00
1N	28	-2020	49	0	0	-0	-3	1	0.01	0.08	0.01
1O	28	-2020	45	-1	0	0	-2	1	0.01	0.08	0.00
1P	28	-2020	49	-1	0	0	-3	1	0.01	0.08	0.01
2	28	-3149	70	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.13	0.01
1A	56	-2427	40	1	0	-1	9	1	0.01	0.10	0.02
1B	56	-2427	51	1	0	-1	12	1	0.01	0.10	0.02
1C	56	-2427	40	-1	0	1	9	1	0.01	0.10	0.02
1D	56	-2427	51	-1	0	1	12	1	0.01	0.10	0.02
1E	56	-1859	40	1	0	-1	9	1	0.01	0.08	0.02
1F	56	-1859	51	1	0	-1	12	1	0.01	0.08	0.02
1G	56	-1859	40	-1	0	1	9	1	0.01	0.08	0.02
1H	56	-1859	51	-1	0	1	12	1	0.01	0.08	0.02
1I	56	-2266	43	0	0	-0	10	1	0.01	0.09	0.02
1J	56	-2266	47	0	0	-0	11	1	0.01	0.09	0.02
1K	56	-2266	43	-1	0	0	10	1	0.01	0.09	0.02
1L	56	-2266	47	-1	0	0	11	1	0.01	0.09	0.02
1M	56	-2020	43	0	0	-0	10	1	0.01	0.08	0.02
1N	56	-2020	47	0	0	-0	11	1	0.01	0.08	0.02
1O	56	-2020	43	-1	0	0	10	1	0.01	0.08	0.02
1P	56	-2020	47	-1	0	0	11	1	0.01	0.08	0.02
2	56	-3149	67	-0	0	0	15	1	0.01	0.13	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2427	-1	-14	1	0.9812	0.9913	0.9669	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1B	-2427	-1	-18	1	0.9812	0.9913	0.9667	--	--	0.10	--	0.14	Snell. 'zx'= 24
1C	-2427	1	-14	1	0.9812	0.9784	0.9669	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1D	-2427	1	-18	1	0.9812	0.9784	0.9667	--	--	0.10	--	0.14	Snell. 'zx'= 24
1E	-1859	-1	-14	1	0.9812	0.9934	0.9746	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 24
1F	-1859	-1	-18	1	0.9812	0.9934	0.9745	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1G	-1859	1	-14	1	0.9812	0.9834	0.9746	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 24
1H	-1859	1	-18	1	0.9812	0.9834	0.9745	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1I	-2266	-0	-15	1	0.9812	1.0004	0.9688	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1J	-2266	-0	-17	1	0.9812	1.0004	0.9691	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1K	-2266	0	-15	1	0.9812	0.9665	0.9688	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1L	-2266	0	-17	1	0.9812	0.9665	0.9691	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1M	-2020	-0	-15	1	0.9812	1.0004	0.9722	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1N	-2020	-0	-17	1	0.9812	1.0004	0.9724	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1O	-2020	0	-15	1	0.9812	0.9702	0.9722	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1P	-2020	0	-17	1	0.9812	0.9702	0.9724	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
2	-3149	-0	-24	1	0.9812	0.9856	0.9565	--	--	0.13	--	0.18	Snell. 'zx'= 24

ASTA NUM. 130 NI 48 NF 46 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-5672	33	2	0	0	-13	1	0.00	0.24	0.02	
1B	0	-5672	44	2	0	0	-18	1	0.01	0.24	0.04	
1C	0	-5672	33	-2	0	-1	-13	1	0.00	0.24	0.02	
1D	0	-5672	44	-2	0	-1	-18	1	0.01	0.24	0.04	
1E	0	-4522	33	2	0	0	-13	1	0.00	0.19	0.02	
1F	0	-4522	44	2	0	0	-18	1	0.01	0.19	0.04	
1G	0	-4522	33	-2	0	-1	-13	1	0.00	0.19	0.02	
1H	0	-4522	44	-2	0	-1	-18	1	0.01	0.19	0.04	
1I	0	-5311	35	0	0	0	-13	1	0.01	0.22	0.03	
1J	0	-5311	43	0	0	0	-17	1	0.01	0.22	0.03	
1K	0	-5311	35	-1	0	-0	-13	1	0.01	0.22	0.03	
1L	0	-5311	43	-1	0	-0	-17	1	0.01	0.22	0.03	

1M	0	-4883	35	0	0	0	-13	1	0.01	0.20	0.03
1N	0	-4883	43	0	0	0	-17	1	0.01	0.20	0.03
1O	0	-4883	35	-1	0	-0	-13	1	0.01	0.20	0.03
1P	0	-4883	43	-1	0	-0	-17	1	0.01	0.20	0.03
2	0	-7491	57	-0	0	-0	-22	1	0.01	0.31	0.05
1A	28	-5672	31	2	0	-0	-4	1	0.00	0.24	0.01
1B	28	-5672	42	2	0	-0	-5	1	0.01	0.24	0.01
1C	28	-5672	31	-2	0	-0	-4	1	0.00	0.24	0.01
1D	28	-5672	42	-2	0	-0	-5	1	0.01	0.24	0.01
1E	28	-4522	31	2	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.01
1F	28	-4522	42	2	0	-0	-5	1	0.01	0.19	0.01
1G	28	-4522	31	-2	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.01
1H	28	-4522	42	-2	0	-0	-5	1	0.01	0.19	0.01
1I	28	-5311	33	0	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.01
1J	28	-5311	41	0	0	-0	-5	1	0.01	0.22	0.01
1K	28	-5311	33	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.01
1L	28	-5311	41	-1	0	-0	-5	1	0.01	0.22	0.01
1M	28	-4883	33	0	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.01
1N	28	-4883	41	0	0	-0	-5	1	0.01	0.20	0.01
1O	28	-4883	33	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.01
1P	28	-4883	41	-1	0	-0	-5	1	0.01	0.20	0.01
2	28	-7491	54	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.31	0.02
1A	56	-5672	29	2	0	-1	5	1	0.00	0.24	0.01
1B	56	-5672	41	2	0	-1	6	1	0.01	0.24	0.01
1C	56	-5672	29	-2	0	1	5	1	0.00	0.24	0.01
1D	56	-5672	41	-2	0	1	6	1	0.01	0.24	0.01
1E	56	-4522	29	2	0	-1	5	1	0.00	0.19	0.01
1F	56	-4522	41	2	0	-1	6	1	0.01	0.19	0.01
1G	56	-4522	29	-2	0	1	5	1	0.00	0.19	0.01
1H	56	-4522	41	-2	0	1	6	1	0.01	0.19	0.01
1I	56	-5311	31	0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01
1J	56	-5311	39	0	0	-0	6	1	0.01	0.22	0.01
1K	56	-5311	31	-1	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01
1L	56	-5311	39	-1	0	0	6	1	0.01	0.22	0.01
1M	56	-4883	31	0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.01
1N	56	-4883	39	0	0	-0	6	1	0.01	0.20	0.01
1O	56	-4883	31	-1	0	0	5	1	0.00	0.20	0.01
1P	56	-4883	39	-1	0	0	6	1	0.01	0.20	0.01
2	56	-7491	52	-0	0	-0	8	1	0.01	0.31	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-5672	-1	-13	1	0.9812	0.9445	0.9474	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 24
1B	-5672	-1	-18	1	0.9812	0.9445	0.9483	--	--	0.24	--	0.28	Snell. 'zx'= 24
1C	-5672	-1	-13	1	0.9812	0.9131	0.9474	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 24
1D	-5672	-1	-18	1	0.9812	0.9131	0.9483	--	--	0.24	--	0.28	Snell. 'zx'= 24
1E	-4522	-1	-13	1	0.9812	0.9558	0.9580	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1F	-4522	-1	-18	1	0.9812	0.9558	0.9588	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1G	-4522	-1	-13	1	0.9812	0.9307	0.9580	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1H	-4522	-1	-18	1	0.9812	0.9307	0.9588	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1I	-5311	-0	-13	1	0.9812	0.9664	0.9511	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'= 24
1J	-5311	-0	-17	1	0.9812	0.9664	0.9514	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1K	-5311	-0	-13	1	0.9812	0.9547	0.9511	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'= 24
1L	-5311	-0	-17	1	0.9812	0.9547	0.9514	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1M	-4883	-0	-13	1	0.9812	0.9691	0.9550	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1N	-4883	-0	-17	1	0.9812	0.9691	0.9553	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 24
1O	-4883	-0	-13	1	0.9812	0.9584	0.9550	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1P	-4883	-0	-17	1	0.9812	0.9584	0.9553	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 24
2	-7491	-0	-22	1	0.9812	1.0106	0.9302	--	--	0.32	--	0.36	Snell. 'zx'= 24

ASTA NUM. 131 NI 15 NF 48 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-9416	81	6	0	3	-39	1	0.01	0.39	0.10	
1B	0	-9416	137	6	0	3	-65	1	0.02	0.39	0.17	
1C	0	-9416	81	-5	0	-3	-39	1	0.01	0.39	0.10	
1D	0	-9416	137	-5	0	-3	-65	1	0.02	0.39	0.17	
1E	0	-7660	81	6	0	3	-39	1	0.01	0.32	0.09	
1F	0	-7660	137	6	0	3	-65	1	0.02	0.32	0.15	
1G	0	-7660	81	-5	0	-3	-39	1	0.01	0.32	0.09	
1H	0	-7660	137	-5	0	-3	-65	1	0.02	0.32	0.15	
1I	0	-8853	87	3	0	2	-42	1	0.01	0.37	0.11	
1J	0	-8853	130	3	0	2	-62	1	0.02	0.37	0.15	
1K	0	-8853	87	-2	0	-2	-42	1	0.01	0.37	0.11	
1L	0	-8853	130	-2	0	-2	-62	1	0.02	0.37	0.15	
1M	0	-8223	87	3	0	2	-42	1	0.01	0.34	0.10	
1N	0	-8223	130	3	0	2	-62	1	0.02	0.34	0.15	
1O	0	-8223	87	-2	0	-2	-42	1	0.01	0.34	0.10	
1P	0	-8223	130	-2	0	-2	-62	1	0.02	0.34	0.15	
2	0	-12550	159	1	0	0	-76	1	0.02	0.52	0.25	

1A	29	-9416	79	6	0	1	-16	1	0.01	0.39	0.04
1B	29	-9416	135	6	0	1	-25	1	0.02	0.39	0.07
1C	29	-9416	79	-5	0	-1	-16	1	0.01	0.39	0.04
1D	29	-9416	135	-5	0	-1	-25	1	0.02	0.39	0.07
1E	29	-7660	79	6	0	1	-16	1	0.01	0.32	0.04
1F	29	-7660	135	6	0	1	-25	1	0.02	0.32	0.06
1G	29	-7660	79	-5	0	-1	-16	1	0.01	0.32	0.04
1H	29	-7660	135	-5	0	-1	-25	1	0.02	0.32	0.06
1I	29	-8853	85	3	0	1	-17	1	0.01	0.37	0.04
1J	29	-8853	128	3	0	1	-24	1	0.02	0.37	0.06
1K	29	-8853	85	-2	0	-1	-17	1	0.01	0.37	0.04
1L	29	-8853	128	-2	0	-1	-24	1	0.02	0.37	0.06
1M	29	-8223	85	3	0	1	-17	1	0.01	0.34	0.04
1N	29	-8223	128	3	0	1	-24	1	0.02	0.34	0.06
1O	29	-8223	85	-2	0	-1	-17	1	0.01	0.34	0.04
1P	29	-8223	128	-2	0	-1	-24	1	0.02	0.34	0.06
2	29	-12550	157	1	0	-0	-30	1	0.02	0.52	0.10
1A	58	-9416	77	6	0	-1	7	1	0.01	0.39	0.02
1B	58	-9416	133	6	0	-1	14	1	0.02	0.39	0.04
1C	58	-9416	77	-5	0	0	7	1	0.01	0.39	0.02
1D	58	-9416	133	-5	0	0	14	1	0.02	0.39	0.04
1E	58	-7660	77	6	0	-1	7	1	0.01	0.32	0.02
1F	58	-7660	133	6	0	-1	14	1	0.02	0.32	0.03
1G	58	-7660	77	-5	0	0	7	1	0.01	0.32	0.02
1H	58	-7660	133	-5	0	0	14	1	0.02	0.32	0.03
1I	58	-8853	83	3	0	0	8	1	0.01	0.37	0.02
1J	58	-8853	126	3	0	0	13	1	0.02	0.37	0.03
1K	58	-8853	83	-2	0	-1	8	1	0.01	0.37	0.02
1L	58	-8853	126	-2	0	-1	13	1	0.02	0.37	0.03
1M	58	-8223	83	3	0	0	8	1	0.01	0.34	0.02
1N	58	-8223	126	3	0	0	13	1	0.02	0.34	0.03
1O	58	-8223	83	-2	0	-1	8	1	0.01	0.34	0.02
1P	58	-8223	126	-2	0	-1	13	1	0.02	0.34	0.03
2	58	-12550	154	1	0	-0	15	1	0.02	0.52	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-9416	3	-39	1	0.9785	0.9388	0.9416	--	--	0.40	--	0.48	Snell. 'zx'= 25
1B	-9416	3	-65	1	0.9785	0.9388	0.9358	--	--	0.40	--	0.53	Snell. 'zx'= 25
1C	-9416	-3	-39	1	0.9785	0.9626	0.9416	--	--	0.40	--	0.48	Snell. 'zx'= 25
1D	-9416	-3	-65	1	0.9785	0.9626	0.9358	--	--	0.40	--	0.53	Snell. 'zx'= 25
1E	-7660	3	-39	1	0.9785	0.9502	0.9525	--	--	0.33	--	0.41	Snell. 'zx'= 25
1F	-7660	3	-65	1	0.9785	0.9502	0.9478	--	--	0.33	--	0.46	Snell. 'zx'= 25
1G	-7660	-3	-39	1	0.9785	0.9695	0.9525	--	--	0.33	--	0.41	Snell. 'zx'= 25
1H	-7660	-3	-65	1	0.9785	0.9695	0.9478	--	--	0.33	--	0.46	Snell. 'zx'= 25
1I	-8853	2	-42	1	0.9785	0.9771	0.9442	--	--	0.38	--	0.46	Snell. 'zx'= 25
1J	-8853	2	-62	1	0.9785	0.9771	0.9400	--	--	0.38	--	0.50	Snell. 'zx'= 25
1K	-8853	-2	-42	1	0.9785	1.0236	0.9442	--	--	0.38	--	0.46	Snell. 'zx'= 25
1L	-8853	-2	-62	1	0.9785	1.0236	0.9400	--	--	0.38	--	0.50	Snell. 'zx'= 25
1M	-8223	2	-42	1	0.9785	0.9787	0.9481	--	--	0.35	--	0.43	Snell. 'zx'= 25
1N	-8223	2	-62	1	0.9785	0.9787	0.9443	--	--	0.35	--	0.47	Snell. 'zx'= 25
1O	-8223	-2	-42	1	0.9785	1.0220	0.9481	--	--	0.35	--	0.43	Snell. 'zx'= 25
1P	-8223	-2	-62	1	0.9785	1.0220	0.9443	--	--	0.35	--	0.47	Snell. 'zx'= 25
2	-12550	-0	-76	1	0.9785	0.9086	0.9168	--	--	0.54	--	0.68	Snell. 'zx'= 25

ASTA NUM. 132 NI 26 NF 28 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5032	-1	0	0	0	10	1	0.00	0.21	0.02	
1B	0	5032	0	0	0	0	7	1	0.00	0.21	0.01	
1C	0	5032	-1	-0	0	-0	10	1	0.00	0.21	0.02	
1D	0	5032	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.21	0.01	
1E	0	6362	-1	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1F	0	6362	0	0	0	0	7	1	0.00	0.27	0.02	
1G	0	6362	-1	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1H	0	6362	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.27	0.02	
1I	0	5467	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1J	0	5467	0	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1K	0	5467	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1L	0	5467	0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1M	0	5927	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1N	0	5927	0	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02	
1O	0	5927	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1P	0	5927	0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02	
2	0	8373	-1	-0	0	-0	13	1	0.00	0.35	0.03	
1A	28	5032	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.21	0.02	
1B	28	5032	-1	0	0	0	7	1	0.00	0.21	0.01	
1C	28	5032	-3	-0	0	-0	9	1	0.00	0.21	0.02	
1D	28	5032	-1	-0	0	-0	7	1	0.00	0.21	0.01	

1E	28	6362	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02
1F	28	6362	-1	0	0	0	7	1	0.00	0.27	0.02
1G	28	6362	-3	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02
1H	28	6362	-1	-0	0	-0	7	1	0.00	0.27	0.02
1I	28	5467	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02
1J	28	5467	-2	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02
1K	28	5467	-3	-0	0	-0	9	1	0.00	0.23	0.02
1L	28	5467	-2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02
1M	28	5927	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02
1N	28	5927	-2	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02
1O	28	5927	-3	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02
1P	28	5927	-2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02
2	28	8373	-3	-0	0	-0	12	1	0.00	0.35	0.03
1A	56	5032	-5	0	0	0	8	1	0.00	0.21	0.02
1B	56	5032	-3	0	0	0	6	1	0.00	0.21	0.01
1C	56	5032	-5	-0	0	-0	8	1	0.00	0.21	0.02
1D	56	5032	-3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.21	0.01
1E	56	6362	-5	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02
1F	56	6362	-3	0	0	0	6	1	0.00	0.27	0.01
1G	56	6362	-5	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02
1H	56	6362	-3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.27	0.01
1I	56	5467	-5	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02
1J	56	5467	-4	0	0	0	7	1	0.00	0.23	0.01
1K	56	5467	-5	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02
1L	56	5467	-4	-0	0	-0	7	1	0.00	0.23	0.01
1M	56	5927	-5	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02
1N	56	5927	-4	0	0	0	7	1	0.00	0.25	0.01
1O	56	5927	-5	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02
1P	56	5927	-4	-0	0	-0	7	1	0.00	0.25	0.01
2	56	8373	-6	-0	0	0	11	1	0.00	0.35	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 133 NI 25 NF 26 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4433	-19	0	0	0	18	1	0.00	0.19	0.04	
1B	0	4433	-14	0	0	0	14	1	0.00	0.19	0.03	
1C	0	4433	-19	-0	0	-0	18	1	0.00	0.19	0.04	
1D	0	4433	-14	-0	0	-0	14	1	0.00	0.19	0.03	
1E	0	5625	-19	0	0	0	18	1	0.00	0.24	0.04	
1F	0	5625	-14	0	0	0	14	1	0.00	0.24	0.03	
1G	0	5625	-19	-0	0	-0	18	1	0.00	0.24	0.04	
1H	0	5625	-14	-0	0	-0	14	1	0.00	0.24	0.03	
1I	0	4824	-17	-0	0	0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1J	0	4824	-15	-0	0	0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1K	0	4824	-17	-0	0	-0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1L	0	4824	-15	-0	0	-0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1M	0	5234	-17	-0	0	0	16	1	0.00	0.22	0.03	
1N	0	5234	-15	-0	0	0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1O	0	5234	-17	-0	0	-0	16	1	0.00	0.22	0.03	
1P	0	5234	-15	-0	0	-0	15	1	0.00	0.22	0.03	
2	0	7391	-24	-0	0	-0	23	1	0.00	0.31	0.05	
1A	28	4433	-21	0	0	0	12	1	0.00	0.19	0.02	
1B	28	4433	-16	0	0	0	10	1	0.00	0.19	0.02	
1C	28	4433	-21	-0	0	-0	12	1	0.00	0.19	0.02	
1D	28	4433	-16	-0	0	-0	10	1	0.00	0.19	0.02	
1E	28	5625	-21	0	0	0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1F	28	5625	-16	0	0	0	10	1	0.00	0.24	0.02	
1G	28	5625	-21	-0	0	-0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1H	28	5625	-16	-0	0	-0	10	1	0.00	0.24	0.02	
1I	28	4824	-19	-0	0	0	11	1	0.00	0.20	0.02	
1J	28	4824	-17	-0	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02	
1K	28	4824	-19	-0	0	-0	11	1	0.00	0.20	0.02	
1L	28	4824	-17	-0	0	-0	10	1	0.00	0.20	0.02	
1M	28	5234	-19	-0	0	0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1N	28	5234	-17	-0	0	0	10	1	0.00	0.22	0.02	
1O	28	5234	-19	-0	0	-0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1P	28	5234	-17	-0	0	-0	10	1	0.00	0.22	0.02	
2	28	7391	-27	-0	0	0	16	1	0.00	0.31	0.04	
1A	56	4433	-23	0	0	0	6	1	0.00	0.19	0.01	
1B	56	4433	-18	0	0	0	5	1	0.00	0.19	0.01	
1C	56	4433	-23	-0	0	-0	6	1	0.00	0.19	0.01	
1D	56	4433	-18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.19	0.01	
1E	56	5625	-23	0	0	0	6	1	0.00	0.24	0.01	
1F	56	5625	-18	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.01	
1G	56	5625	-23	-0	0	-0	6	1	0.00	0.24	0.01	
1H	56	5625	-18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.01	

1I	56	4824	-21	-0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01
1J	56	4824	-19	-0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.01
1K	56	4824	-21	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01
1L	56	4824	-19	-0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.01
1M	56	5234	-21	-0	0	0	6	1	0.00	0.22	0.01
1N	56	5234	-19	-0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01
1O	56	5234	-21	-0	0	-0	6	1	0.00	0.22	0.01
1P	56	5234	-19	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01
2	56	7391	-29	-0	0	0	8	1	0.00	0.31	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 134 NI 28 NF 30 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	5172	-18	0	0	0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1B	0	5172	-13	0	0	0	12	1	0.00	0.22	0.02	
1C	0	5172	-18	-1	0	-0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1D	0	5172	-13	-1	0	-0	12	1	0.00	0.22	0.02	
1E	0	6508	-18	0	0	0	15	1	0.00	0.27	0.03	
1F	0	6508	-13	0	0	0	12	1	0.00	0.27	0.03	
1G	0	6508	-18	-1	0	-0	15	1	0.00	0.27	0.03	
1H	0	6508	-13	-1	0	-0	12	1	0.00	0.27	0.03	
1I	0	5602	-16	0	0	0	14	1	0.00	0.23	0.03	
1J	0	5602	-14	0	0	0	13	1	0.00	0.23	0.03	
1K	0	5602	-16	-0	0	-0	14	1	0.00	0.23	0.03	
1L	0	5602	-14	-0	0	-0	13	1	0.00	0.23	0.03	
1M	0	6078	-16	0	0	0	14	1	0.00	0.25	0.03	
1N	0	6078	-14	0	0	0	13	1	0.00	0.25	0.03	
1O	0	6078	-16	-0	0	-0	14	1	0.00	0.25	0.03	
1P	0	6078	-14	-0	0	-0	13	1	0.00	0.25	0.03	
2	0	8584	-23	-0	0	-0	20	1	0.00	0.36	0.05	
1A	28	5172	-20	0	0	0	10	1	0.00	0.22	0.02	
1B	28	5172	-15	0	0	0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1C	28	5172	-20	-1	0	-0	10	1	0.00	0.22	0.02	
1D	28	5172	-15	-1	0	-0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1E	28	6508	-20	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1F	28	6508	-15	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1G	28	6508	-20	-1	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1H	28	6508	-15	-1	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1I	28	5602	-18	0	0	0	10	1	0.00	0.23	0.02	
1J	28	5602	-16	0	0	0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1K	28	5602	-18	-0	0	-0	10	1	0.00	0.23	0.02	
1L	28	5602	-16	-0	0	-0	9	1	0.00	0.23	0.02	
1M	28	6078	-18	0	0	0	10	1	0.00	0.25	0.02	
1N	28	6078	-16	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1O	28	6078	-18	-0	0	-0	10	1	0.00	0.25	0.02	
1P	28	6078	-16	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02	
2	28	8584	-25	-0	0	-0	13	1	0.00	0.36	0.03	
1A	56	5172	-22	0	0	0	4	1	0.00	0.22	0.01	
1B	56	5172	-17	0	0	0	4	1	0.00	0.22	0.01	
1C	56	5172	-22	-1	0	-0	4	1	0.00	0.22	0.01	
1D	56	5172	-17	-1	0	-0	4	1	0.00	0.22	0.01	
1E	56	6508	-22	0	0	0	4	1	0.00	0.27	0.01	
1F	56	6508	-17	0	0	0	4	1	0.00	0.27	0.01	
1G	56	6508	-22	-1	0	-0	4	1	0.00	0.27	0.01	
1H	56	6508	-17	-1	0	-0	4	1	0.00	0.27	0.01	
1I	56	5602	-20	0	0	0	4	1	0.00	0.23	0.01	
1J	56	5602	-18	0	0	0	4	1	0.00	0.23	0.01	
1K	56	5602	-20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.23	0.01	
1L	56	5602	-18	-0	0	-0	4	1	0.00	0.23	0.01	
1M	56	6078	-20	0	0	0	4	1	0.00	0.25	0.01	
1N	56	6078	-18	0	0	0	4	1	0.00	0.25	0.01	
1O	56	6078	-20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.25	0.01	
1P	56	6078	-18	-0	0	-0	4	1	0.00	0.25	0.01	
2	56	8584	-28	-0	0	0	6	1	0.00	0.36	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 135 NI 30 NF 32 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4917	-24	1	0	0	16	1	0.00	0.21	0.03	
1B	0	4917	-17	1	0	0	13	1	0.00	0.21	0.03	
1C	0	4917	-24	-1	0	-1	16	1	0.00	0.21	0.03	
1D	0	4917	-17	-1	0	-1	13	1	0.00	0.21	0.03	
1E	0	6143	-24	1	0	0	16	1	0.00	0.26	0.03	
1F	0	6143	-17	1	0	0	13	1	0.00	0.26	0.03	
1G	0	6143	-24	-1	0	-1	16	1	0.00	0.26	0.03	
1H	0	6143	-17	-1	0	-1	13	1	0.00	0.26	0.03	
1I	0	5300	-22	0	0	0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1J	0	5300	-20	0	0	0	14	1	0.00	0.22	0.03	
1K	0	5300	-22	-0	0	-0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1L	0	5300	-20	-0	0	-0	14	1	0.00	0.22	0.03	
1M	0	5760	-22	0	0	0	15	1	0.00	0.24	0.03	
1N	0	5760	-20	0	0	0	14	1	0.00	0.24	0.03	
1O	0	5760	-22	-0	0	-0	15	1	0.00	0.24	0.03	
1P	0	5760	-20	-0	0	-0	14	1	0.00	0.24	0.03	
2	0	8128	-31	-0	0	-0	21	1	0.00	0.34	0.05	
1A	28	4917	-26	1	0	0	9	1	0.00	0.21	0.02	
1B	28	4917	-19	1	0	0	8	1	0.00	0.21	0.02	
1C	28	4917	-26	-1	0	-0	9	1	0.00	0.21	0.02	
1D	28	4917	-19	-1	0	-0	8	1	0.00	0.21	0.02	
1E	28	6143	-26	1	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1F	28	6143	-19	1	0	0	8	1	0.00	0.26	0.02	
1G	28	6143	-26	-1	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1H	28	6143	-19	-1	0	-0	8	1	0.00	0.26	0.02	
1I	28	5300	-24	0	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1J	28	5300	-21	0	0	0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1K	28	5300	-24	-0	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1L	28	5300	-21	-0	0	-0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1M	28	5760	-24	0	0	0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1N	28	5760	-21	0	0	0	8	1	0.00	0.24	0.02	
1O	28	5760	-24	-0	0	-0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1P	28	5760	-21	-0	0	-0	8	1	0.00	0.24	0.02	
2	28	8128	-33	-0	0	-0	12	1	0.00	0.34	0.03	
1A	56	4917	-27	1	0	0	2	1	0.00	0.21	0.00	
1B	56	4917	-21	1	0	0	2	1	0.00	0.21	0.00	
1C	56	4917	-27	-1	0	-0	2	1	0.00	0.21	0.00	
1D	56	4917	-21	-1	0	-0	2	1	0.00	0.21	0.00	
1E	56	6143	-27	1	0	0	2	1	0.00	0.26	0.00	
1F	56	6143	-21	1	0	0	2	1	0.00	0.26	0.00	
1G	56	6143	-27	-1	0	-0	2	1	0.00	0.26	0.00	
1H	56	6143	-21	-1	0	-0	2	1	0.00	0.26	0.00	
1I	56	5300	-25	0	0	-0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1J	56	5300	-23	0	0	-0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1K	56	5300	-25	-0	0	0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1L	56	5300	-23	-0	0	0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1M	56	5760	-25	0	0	-0	2	1	0.00	0.24	0.00	
1N	56	5760	-23	0	0	-0	2	1	0.00	0.24	0.00	
1O	56	5760	-25	-0	0	0	2	1	0.00	0.24	0.00	
1P	56	5760	-23	-0	0	0	2	1	0.00	0.24	0.00	
2	56	8128	-36	-0	0	0	3	1	0.01	0.34	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 136 NI 32 NF 34 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4245	-37	1	0	1	18	1	0.01	0.18	0.04	
1B	0	4245	-29	1	0	1	14	1	0.00	0.18	0.03	
1C	0	4245	-37	-2	0	-1	18	1	0.01	0.18	0.04	
1D	0	4245	-29	-2	0	-1	14	1	0.00	0.18	0.03	
1E	0	5257	-37	1	0	1	18	1	0.01	0.22	0.04	
1F	0	5257	-29	1	0	1	14	1	0.00	0.22	0.03	
1G	0	5257	-37	-2	0	-1	18	1	0.01	0.22	0.04	
1H	0	5257	-29	-2	0	-1	14	1	0.00	0.22	0.03	
1I	0	4545	-35	0	0	0	17	1	0.01	0.19	0.03	
1J	0	4545	-31	0	0	0	15	1	0.00	0.19	0.03	
1K	0	4545	-35	-1	0	-0	17	1	0.01	0.19	0.03	
1L	0	4545	-31	-1	0	-0	15	1	0.00	0.19	0.03	
1M	0	4957	-35	0	0	0	17	1	0.01	0.21	0.03	

1N	0	4957	-31	0	0	15	1	0.00	0.21	0.03	
1O	0	4957	-35	-1	0	-0	17	1	0.01	0.21	0.03	
1P	0	4957	-31	-1	0	-0	15	1	0.00	0.21	0.03	
2	0	6983	-49	-0	0	-0	23	1	0.01	0.29	0.05	
1A	28	4245	-39	1	0	0	7	1	0.01	0.18	0.01	
1B	28	4245	-31	1	0	0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1C	28	4245	-39	-2	0	-0	7	1	0.01	0.18	0.01	
1D	28	4245	-31	-2	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1E	28	5257	-39	1	0	0	7	1	0.01	0.22	0.01	
1F	28	5257	-31	1	0	0	6	1	0.00	0.22	0.01	
1G	28	5257	-39	-2	0	-0	7	1	0.01	0.22	0.01	
1H	28	5257	-31	-2	0	-0	6	1	0.00	0.22	0.01	
1I	28	4545	-37	0	0	0	6	1	0.01	0.19	0.01	
1J	28	4545	-33	0	0	0	6	1	0.00	0.19	0.01	
1K	28	4545	-37	-1	0	0	6	1	0.01	0.19	0.01	
1L	28	4545	-33	-1	0	0	6	1	0.00	0.19	0.01	
1M	28	4957	-37	0	0	0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1N	28	4957	-33	0	0	0	6	1	0.00	0.21	0.01	
1O	28	4957	-37	-1	0	0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1P	28	4957	-33	-1	0	0	6	1	0.00	0.21	0.01	
2	28	6983	-52	-0	0	0	9	1	0.01	0.29	0.02	
1A	56	4245	-41	1	0	-0	-5	1	0.01	0.18	0.01	
1B	56	4245	-33	1	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1C	56	4245	-41	-2	0	0	-5	1	0.01	0.18	0.01	
1D	56	4245	-33	-2	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1E	56	5257	-41	1	0	-0	-5	1	0.01	0.22	0.01	
1F	56	5257	-33	1	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1G	56	5257	-41	-2	0	0	-5	1	0.01	0.22	0.01	
1H	56	5257	-33	-2	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1I	56	4545	-39	0	0	-0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1J	56	4545	-35	0	0	-0	-3	1	0.01	0.19	0.01	
1K	56	4545	-39	-1	0	0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1L	56	4545	-35	-1	0	0	-3	1	0.01	0.19	0.01	
1M	56	4957	-39	0	0	-0	-4	1	0.01	0.21	0.01	
1N	56	4957	-35	0	0	-0	-3	1	0.01	0.21	0.01	
1O	56	4957	-39	-1	0	0	-4	1	0.01	0.21	0.01	
1P	56	4957	-35	-1	0	0	-3	1	0.01	0.21	0.01	
2	56	6983	-54	-0	0	0	-6	1	0.01	0.29	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 137 NI 34 NF 36 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	3156	-7	1	0	1	13	1	0.00	0.13	0.03	
1B	0	3156	5	1	0	1	10	1	0.00	0.13	0.02	
1C	0	3156	-7	-4	0	-0	13	1	0.00	0.13	0.03	
1D	0	3156	5	-4	0	-0	10	1	0.00	0.13	0.02	
1E	0	3886	-7	1	0	1	13	1	0.00	0.16	0.03	
1F	0	3886	5	1	0	1	10	1	0.00	0.16	0.02	
1G	0	3886	-7	-4	0	-0	13	1	0.00	0.16	0.03	
1H	0	3886	5	-4	0	-0	10	1	0.00	0.16	0.02	
1I	0	3351	-6	-0	0	0	12	1	0.00	0.14	0.02	
1J	0	3351	4	-0	0	0	10	1	0.00	0.14	0.02	
1K	0	3351	-6	-3	0	-0	12	1	0.00	0.14	0.02	
1L	0	3351	4	-3	0	-0	10	1	0.00	0.14	0.02	
1M	0	3691	-6	-0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1N	0	3691	4	-0	0	0	10	1	0.00	0.15	0.02	
1O	0	3691	-6	-3	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1P	0	3691	4	-3	0	-0	10	1	0.00	0.15	0.02	
2	0	5175	-2	-2	0	0	17	1	0.00	0.22	0.03	
1A	28	3156	-9	1	0	0	10	1	0.00	0.13	0.02	
1B	28	3156	3	1	0	0	11	1	0.00	0.13	0.02	
1C	28	3156	-9	-4	0	1	10	1	0.00	0.13	0.02	
1D	28	3156	3	-4	0	1	11	1	0.00	0.13	0.02	
1E	28	3886	-9	1	0	0	10	1	0.00	0.16	0.02	
1F	28	3886	3	1	0	0	11	1	0.00	0.16	0.02	
1G	28	3886	-9	-4	0	1	10	1	0.00	0.16	0.02	
1H	28	3886	3	-4	0	1	11	1	0.00	0.16	0.02	
1I	28	3351	-8	-0	0	1	10	1	0.00	0.14	0.02	
1J	28	3351	2	-0	0	1	11	1	0.00	0.14	0.02	
1K	28	3351	-8	-3	0	0	10	1	0.00	0.14	0.02	
1L	28	3351	2	-3	0	0	11	1	0.00	0.14	0.02	
1M	28	3691	-8	-0	0	1	10	1	0.00	0.15	0.02	
1N	28	3691	2	-0	0	1	11	1	0.00	0.15	0.02	
1O	28	3691	-8	-3	0	0	10	1	0.00	0.15	0.02	
1P	28	3691	2	-3	0	0	11	1	0.00	0.15	0.02	
2	28	5175	-5	-2	0	1	16	1	0.00	0.22	0.03	

1A	56	3156	-11	1	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.01
1B	56	3156	1	1	0	-0	12	1	0.00	0.13	0.02
1C	56	3156	-11	-4	0	2	7	1	0.00	0.13	0.01
1D	56	3156	1	-4	0	2	12	1	0.00	0.13	0.02
1E	56	3886	-11	1	0	-0	7	1	0.00	0.16	0.01
1F	56	3886	1	1	0	-0	12	1	0.00	0.16	0.02
1G	56	3886	-11	-4	0	2	7	1	0.00	0.16	0.01
1H	56	3886	1	-4	0	2	12	1	0.00	0.16	0.02
1I	56	3351	-10	-0	0	2	7	1	0.00	0.14	0.01
1J	56	3351	-0	-0	0	2	11	1	0.00	0.14	0.02
1K	56	3351	-10	-3	0	0	7	1	0.00	0.14	0.01
1L	56	3351	-0	-3	0	0	11	1	0.00	0.14	0.02
1M	56	3691	-10	-0	0	2	7	1	0.00	0.15	0.01
1N	56	3691	-0	-0	0	2	11	1	0.00	0.15	0.02
1O	56	3691	-10	-3	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01
1P	56	3691	-0	-3	0	0	11	1	0.00	0.15	0.02
2	56	5175	-7	-2	0	1	14	1	0.00	0.22	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 138 NI 36 NF 18 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1531	-259	-2	0	2	43	1	0.04	0.06	0.08	
1B	0	1531	-178	-2	0	2	32	1	0.03	0.06	0.06	
1C	0	1531	-259	-8	0	0	43	1	0.04	0.06	0.08	
1D	0	1531	-178	-8	0	0	32	1	0.03	0.06	0.06	
1E	0	1977	-259	-2	0	2	43	1	0.04	0.08	0.08	
1F	0	1977	-178	-2	0	2	32	1	0.03	0.08	0.06	
1G	0	1977	-259	-8	0	0	43	1	0.04	0.08	0.08	
1H	0	1977	-178	-8	0	0	32	1	0.03	0.08	0.06	
1I	0	1613	-248	-4	0	2	41	1	0.04	0.07	0.08	
1J	0	1613	-189	-4	0	2	33	1	0.03	0.07	0.07	
1K	0	1613	-248	-7	0	1	41	1	0.04	0.07	0.08	
1L	0	1613	-189	-7	0	1	33	1	0.03	0.07	0.07	
1M	0	1895	-248	-4	0	2	41	1	0.04	0.08	0.08	
1N	0	1895	-189	-4	0	2	33	1	0.03	0.08	0.07	
1O	0	1895	-248	-7	0	1	41	1	0.04	0.08	0.08	
1P	0	1895	-189	-7	0	1	33	1	0.03	0.08	0.07	
2	0	2578	-321	-7	0	2	55	1	0.05	0.11	0.11	
1A	29	1531	-261	-2	0	4	-33	1	0.04	0.06	0.07	
1B	29	1531	-180	-2	0	4	-20	1	0.03	0.06	0.04	
1C	29	1531	-261	-8	0	1	-33	1	0.04	0.06	0.07	
1D	29	1531	-180	-8	0	1	-20	1	0.03	0.06	0.04	
1E	29	1977	-261	-2	0	4	-33	1	0.04	0.08	0.07	
1F	29	1977	-180	-2	0	4	-20	1	0.03	0.08	0.04	
1G	29	1977	-261	-8	0	1	-33	1	0.04	0.08	0.07	
1H	29	1977	-180	-8	0	1	-20	1	0.03	0.08	0.04	
1I	29	1613	-250	-4	0	4	-32	1	0.04	0.07	0.06	
1J	29	1613	-191	-4	0	4	-22	1	0.03	0.07	0.04	
1K	29	1613	-250	-7	0	2	-32	1	0.04	0.07	0.06	
1L	29	1613	-191	-7	0	2	-22	1	0.03	0.07	0.04	
1M	29	1895	-250	-4	0	4	-32	1	0.04	0.08	0.06	
1N	29	1895	-191	-4	0	4	-22	1	0.03	0.08	0.04	
1O	29	1895	-250	-7	0	2	-32	1	0.04	0.08	0.06	
1P	29	1895	-191	-7	0	2	-22	1	0.03	0.08	0.04	
2	29	2578	-324	-7	0	4	-39	1	0.05	0.11	0.08	
1A	58	1531	-263	-2	0	6	-110	1	0.04	0.06	0.22	
1B	58	1531	-182	-2	0	6	-73	1	0.03	0.06	0.14	
1C	58	1531	-263	-8	0	2	-110	1	0.04	0.06	0.22	
1D	58	1531	-182	-8	0	2	-73	1	0.03	0.06	0.14	
1E	58	1977	-263	-2	0	6	-110	1	0.04	0.08	0.22	
1F	58	1977	-182	-2	0	6	-73	1	0.03	0.08	0.14	
1G	58	1977	-263	-8	0	2	-110	1	0.04	0.08	0.22	
1H	58	1977	-182	-8	0	2	-73	1	0.03	0.08	0.14	
1I	58	1613	-252	-4	0	5	-105	1	0.04	0.07	0.21	
1J	58	1613	-193	-4	0	5	-78	1	0.03	0.07	0.15	
1K	58	1613	-252	-7	0	3	-105	1	0.04	0.07	0.21	
1L	58	1613	-193	-7	0	3	-78	1	0.03	0.07	0.15	
1M	58	1895	-252	-4	0	5	-105	1	0.04	0.08	0.21	
1N	58	1895	-193	-4	0	5	-78	1	0.03	0.08	0.15	
1O	58	1895	-252	-7	0	3	-105	1	0.04	0.08	0.21	
1P	58	1895	-193	-7	0	3	-78	1	0.03	0.08	0.15	
2	58	2578	-327	-7	0	6	-134	1	0.05	0.11	0.27	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

Lavoro: **STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
Gruppo: **5** Descrizione: **TIRANTI**
Tabella: **Tabella travi** Struttura: **Nuova**
Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 2 NF 291 Lungh. 247.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1062 0.1062 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1308	9	5	0	7	0	1	0.00	0.03	0.04	
1B	0	-1308	10	5	0	7	-0	1	0.00	0.03	0.04	
1C	0	-1308	9	-5	0	-7	0	1	0.00	0.03	0.04	
1D	0	-1308	10	-5	0	-7	-0	1	0.00	0.03	0.04	
1E	0	-24	9	5	0	7	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	-24	10	5	0	7	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	-24	9	-5	0	-7	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	-24	10	-5	0	-7	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-2625	8	3	0	4	0	1	0.00	0.06	0.06	
1J	0	-2625	10	3	0	4	-0	1	0.00	0.06	0.06	
1K	0	-2625	8	-3	0	-4	0	1	0.00	0.06	0.06	
1L	0	-2625	10	-3	0	-4	-0	1	0.00	0.06	0.06	
1M	0	1293	8	3	0	4	0	1	0.00	0.03	0.04	
1N	0	1293	10	3	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.04	
1O	0	1293	8	-3	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.04	
1P	0	1293	10	-3	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.04	
2	0	-972	12	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.02	
1A	124	-1298	-4	5	0	1	3	1	0.00	0.03	0.03	
1B	124	-1298	-4	5	0	1	4	1	0.00	0.03	0.03	
1C	124	-1298	-4	-5	0	-1	3	1	0.00	0.03	0.03	
1D	124	-1298	-4	-5	0	-1	4	1	0.00	0.03	0.03	
1E	124	-14	-4	5	0	1	3	1	0.00	0.00	0.00	
1F	124	-14	-4	5	0	1	4	1	0.00	0.00	0.00	
1G	124	-14	-4	-5	0	-1	3	1	0.00	0.00	0.00	
1H	124	-14	-4	-5	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.00	
1I	124	-2615	-5	3	0	1	2	1	0.00	0.06	0.06	
1J	124	-2615	-3	3	0	1	4	1	0.00	0.06	0.06	
1K	124	-2615	-5	-3	0	-1	2	1	0.00	0.06	0.06	
1L	124	-2615	-3	-3	0	-1	4	1	0.00	0.06	0.06	
1M	124	1303	-5	3	0	1	2	1	0.00	0.03	0.03	
1N	124	1303	-3	3	0	1	4	1	0.00	0.03	0.03	
1O	124	1303	-5	-3	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.03	
1P	124	1303	-3	-3	0	-1	4	1	0.00	0.03	0.03	
2	124	-959	-5	0	0	0	4	1	0.00	0.02	0.02	
1A	248	-1288	-18	5	0	-4	-11	1	0.00	0.03	0.04	
1B	248	-1288	-17	5	0	-4	-9	1	0.00	0.03	0.04	
1C	248	-1288	-18	-5	0	4	-11	1	0.00	0.03	0.04	
1D	248	-1288	-17	-5	0	4	-9	1	0.00	0.03	0.04	
1E	248	-4	-18	5	0	-4	-11	1	0.00	0.00	0.01	
1F	248	-4	-17	5	0	-4	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1G	248	-4	-18	-5	0	4	-11	1	0.00	0.00	0.01	
1H	248	-4	-17	-5	0	4	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1I	248	-2605	-18	3	0	-2	-12	1	0.00	0.06	0.07	
1J	248	-2605	-16	3	0	-2	-7	1	0.00	0.06	0.07	
1K	248	-2605	-18	-3	0	2	-12	1	0.00	0.06	0.07	
1L	248	-2605	-16	-3	0	2	-7	1	0.00	0.06	0.07	
1M	248	1313	-18	3	0	-2	-12	1	0.00	0.03	0.04	
1N	248	1313	-16	3	0	-2	-7	1	0.00	0.03	0.04	
1O	248	1313	-18	-3	0	2	-12	1	0.00	0.03	0.04	
1P	248	1313	-16	-3	0	2	-7	1	0.00	0.03	0.04	
2	248	-946	-22	0	0	-0	-13	1	0.00	0.02	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1308	7	-11	1	0.2325	0.8938	1.0192	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 156
1B	-1308	7	-9	1	0.2325	0.8938	1.0204	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 156
1C	-1308	-7	-11	1	0.2325	0.8938	1.0192	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 156
1D	-1308	-7	-9	1	0.2325	0.8938	1.0204	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 156

1E	-24	7	-11	1	0.2325	0.9981	1.0003	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 156
1F	-24	7	-9	1	0.2325	0.9981	1.0004	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 156
1G	-24	-7	-11	1	0.2325	0.9981	1.0003	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 156
1H	-24	-7	-9	1	0.2325	0.9981	1.0004	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 156
1I	-2625	4	-12	1	0.2325	0.7868	1.0366	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 156
1J	-2625	4	-7	1	0.2325	0.7868	1.0435	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 156
1K	-2625	-4	-12	1	0.2325	0.7868	1.0366	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 156
1L	-2625	-4	-7	1	0.2325	0.7868	1.0435	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 156
2	-972	0	-13	1	0.2325	1.5000	1.0115	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 156

ASTA NUM. 2 NI 291 NF 74 Lungh. 247.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1062 0.1062 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1240	21	2	0	4	-18	1	0.00	0.03	0.04	
1B	0	-1240	21	2	0	4	-20	1	0.00	0.03	0.05	
1C	0	-1240	21	-2	0	-4	-18	1	0.00	0.03	0.04	
1D	0	-1240	21	-2	0	-4	-20	1	0.00	0.03	0.05	
1E	0	38	21	2	0	4	-18	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	38	21	2	0	4	-20	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	38	21	-2	0	-4	-18	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	38	21	-2	0	-4	-20	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-2561	20	1	0	2	-18	1	0.00	0.06	0.07	
1J	0	-2561	22	1	0	2	-21	1	0.00	0.06	0.07	
1K	0	-2561	20	-1	0	-2	-18	1	0.00	0.06	0.07	
1L	0	-2561	22	-1	0	-2	-21	1	0.00	0.06	0.07	
1M	0	1359	20	1	0	2	-18	1	0.00	0.03	0.04	
1N	0	1359	22	1	0	2	-21	1	0.00	0.03	0.04	
1O	0	1359	20	-1	0	-2	-18	1	0.00	0.03	0.04	
1P	0	1359	22	-1	0	-2	-21	1	0.00	0.03	0.04	
2	0	-888	28	0	0	-0	-27	1	0.00	0.02	0.03	
1A	124	-1230	7	2	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.03	
1B	124	-1230	8	2	0	1	-2	1	0.00	0.03	0.03	
1C	124	-1230	7	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.03	
1D	124	-1230	8	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.03	0.03	
1E	124	48	7	2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	124	48	8	2	0	1	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	124	48	7	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	124	48	8	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	124	-2551	7	1	0	1	-1	1	0.00	0.06	0.06	
1J	124	-2551	8	1	0	1	-2	1	0.00	0.06	0.06	
1K	124	-2551	7	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.06	0.06	
1L	124	-2551	8	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.06	0.06	
1M	124	1369	7	1	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.03	
1N	124	1369	8	1	0	1	-2	1	0.00	0.03	0.03	
1O	124	1369	7	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.03	
1P	124	1369	8	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.03	0.03	
2	124	-875	11	0	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.02	
1A	248	-1220	-6	2	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.03	
1B	248	-1220	-5	2	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.03	
1C	248	-1220	-6	-2	0	1	0	1	0.00	0.03	0.03	
1D	248	-1220	-5	-2	0	1	0	1	0.00	0.03	0.03	
1E	248	58	-6	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	248	58	-5	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	248	58	-6	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	248	58	-5	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	248	-2541	-6	1	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.06	
1J	248	-2541	-5	1	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.06	
1K	248	-2541	-6	-1	0	0	0	1	0.00	0.06	0.06	
1L	248	-2541	-5	-1	0	0	0	1	0.00	0.06	0.06	
1M	248	1379	-6	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.03	
1N	248	1379	-5	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.03	
1O	248	1379	-6	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.03	
1P	248	1379	-5	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.03	
2	248	-862	-6	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1240	4	-18	1	0.2325	0.8993	1.0138	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 156
1B	-1240	4	-20	1	0.2325	0.8993	1.0130	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 156
1C	-1240	-4	-18	1	0.2325	0.8993	1.0138	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 156
1D	-1240	-4	-20	1	0.2325	0.8993	1.0130	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 156
1I	-2561	2	-18	1	0.2325	0.8239	1.0297	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 156
1J	-2561	2	-21	1	0.2325	0.8239	1.0259	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 156
1K	-2561	-2	-18	1	0.2325	0.8256	1.0297	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 156
1L	-2561	-2	-21	1	0.2325	0.8256	1.0259	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 156
2	-888	-0	-27	1	0.2325	1.5000	1.0072	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 156

ASTA NUM. 3 NI 289 NF 291 Lungh. 247.5 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.1062 0.1062 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	806	12	4	0	6	-3	1	0.00	0.02	0.03	
1B	0	806	15	4	0	6	-9	1	0.00	0.02	0.03	
1C	0	806	12	-4	0	-6	-3	1	0.00	0.02	0.03	
1D	0	806	15	-4	0	-6	-9	1	0.00	0.02	0.03	
1E	0	1936	12	4	0	6	-3	1	0.00	0.04	0.05	
1F	0	1936	15	4	0	6	-9	1	0.00	0.04	0.06	
1G	0	1936	12	-4	0	-6	-3	1	0.00	0.04	0.05	
1H	0	1936	15	-4	0	-6	-9	1	0.00	0.04	0.06	
1I	0	-442	9	1	0	3	3	1	0.00	0.01	0.02	
1J	0	-442	18	1	0	3	-16	1	0.00	0.01	0.02	
1K	0	-442	9	-1	0	-3	3	1	0.00	0.01	0.02	
1L	0	-442	18	-1	0	-3	-16	1	0.00	0.01	0.02	
1M	0	3184	9	1	0	3	3	1	0.00	0.07	0.08	
1N	0	3184	18	1	0	3	-16	1	0.00	0.07	0.08	
1O	0	3184	9	-1	0	-3	3	1	0.00	0.07	0.08	
1P	0	3184	18	-1	0	-3	-16	1	0.00	0.07	0.08	
2	0	2032	18	-0	0	0	-9	1	0.00	0.04	0.05	
1A	124	816	-1	4	0	0	3	1	0.00	0.02	0.02	
1B	124	816	2	4	0	0	1	1	0.00	0.02	0.02	
1C	124	816	-1	-4	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.02	
1D	124	816	2	-4	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.02	
1E	124	1946	-1	4	0	0	3	1	0.00	0.04	0.05	
1F	124	1946	2	4	0	0	1	1	0.00	0.04	0.04	
1G	124	1946	-1	-4	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.05	
1H	124	1946	2	-4	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.04	
1I	124	-432	-4	1	0	0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1J	124	-432	5	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	124	-432	-4	-1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1L	124	-432	5	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	124	3194	-4	1	0	0	5	1	0.00	0.07	0.07	
1N	124	3194	5	1	0	0	-1	1	0.00	0.07	0.07	
1O	124	3194	-4	-1	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.07	
1P	124	3194	5	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.07	0.07	
2	124	2045	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.05	
1A	248	826	-14	4	0	-5	-7	1	0.00	0.02	0.03	
1B	248	826	-11	4	0	-5	-5	1	0.00	0.02	0.03	
1C	248	826	-14	-4	0	5	-7	1	0.00	0.02	0.03	
1D	248	826	-11	-4	0	5	-5	1	0.00	0.02	0.03	
1E	248	1956	-14	4	0	-5	-7	1	0.00	0.04	0.06	
1F	248	1956	-11	4	0	-5	-5	1	0.00	0.04	0.05	
1G	248	1956	-14	-4	0	5	-7	1	0.00	0.04	0.06	
1H	248	1956	-11	-4	0	5	-5	1	0.00	0.04	0.05	
1I	248	-422	-18	1	0	-2	-8	1	0.00	0.01	0.02	
1J	248	-422	-8	1	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.02	
1K	248	-422	-18	-1	0	2	-8	1	0.00	0.01	0.02	
1L	248	-422	-8	-1	0	2	-3	1	0.00	0.01	0.02	
1M	248	3204	-18	1	0	-2	-8	1	0.00	0.07	0.08	
1N	248	3204	-8	1	0	-2	-3	1	0.00	0.07	0.08	
1O	248	3204	-18	-1	0	2	-8	1	0.00	0.07	0.08	
1P	248	3204	-8	-1	0	2	-3	1	0.00	0.07	0.08	
2	248	2058	-17	-0	0	0	-7	1	0.00	0.05	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-442	3	-8	1	0.2328	0.9641	1.0056	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 155
1J	-442	3	-16	1	0.2328	0.9641	1.0063	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 155
1K	-442	-3	-8	1	0.2328	0.9641	1.0056	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 155
1L	-442	-3	-16	1	0.2328	0.9641	1.0063	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 155

ASTA NUM. 4 NI 291 NF 17 Lungh. 247.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.1062 0.1062 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	877	19	4	0	5	-14	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	877	19	4	0	5	-16	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	877	19	-4	0	-5	-14	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	877	19	-4	0	-5	-16	1	0.00	0.02	0.04	
1E	0	2001	19	4	0	5	-14	1	0.00	0.04	0.06	
1F	0	2001	19	4	0	5	-16	1	0.00	0.04	0.06	
1G	0	2001	19	-4	0	-5	-14	1	0.00	0.04	0.06	
1H	0	2001	19	-4	0	-5	-16	1	0.00	0.04	0.06	
1I	0	-369	19	2	0	2	-13	1	0.00	0.01	0.02	
1J	0	-369	20	2	0	2	-16	1	0.00	0.01	0.02	

1K	0	-369	19	-2	0	-2	-13	1	0.00	0.01	0.02
1L	0	-369	20	-2	0	-2	-16	1	0.00	0.01	0.02
1M	0	3247	19	2	0	2	-13	1	0.00	0.07	0.08
1N	0	3247	20	2	0	2	-16	1	0.00	0.07	0.08
1O	0	3247	19	-2	0	-2	-13	1	0.00	0.07	0.08
1P	0	3247	20	-2	0	-2	-16	1	0.00	0.07	0.08
2	0	2122	25	-0	0	0	-21	1	0.00	0.05	0.06
1A	124	887	6	4	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.02
1B	124	887	6	4	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.02
1C	124	887	6	-4	0	0	1	1	0.00	0.02	0.02
1D	124	887	6	-4	0	0	0	1	0.00	0.02	0.02
1E	124	2011	6	4	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.05
1F	124	2011	6	4	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.04
1G	124	2011	6	-4	0	0	1	1	0.00	0.04	0.05
1H	124	2011	6	-4	0	0	0	1	0.00	0.04	0.04
1I	124	-359	5	2	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1J	124	-359	7	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.01
1K	124	-359	5	-2	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1L	124	-359	7	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.01
1M	124	3257	5	2	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.07
1N	124	3257	7	2	0	-0	-0	1	0.00	0.07	0.07
1O	124	3257	5	-2	0	0	2	1	0.00	0.07	0.07
1P	124	3257	7	-2	0	0	-0	1	0.00	0.07	0.07
2	124	2135	8	-0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.05
1A	248	897	-7	4	0	-5	0	1	0.00	0.02	0.03
1B	248	897	-7	4	0	-5	0	1	0.00	0.02	0.03
1C	248	897	-7	-4	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03
1D	248	897	-7	-4	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03
1E	248	2021	-7	4	0	-5	0	1	0.00	0.04	0.05
1F	248	2021	-7	4	0	-5	0	1	0.00	0.04	0.05
1G	248	2021	-7	-4	0	5	0	1	0.00	0.04	0.05
1H	248	2021	-7	-4	0	5	0	1	0.00	0.04	0.05
1I	248	-349	-8	2	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.01
1J	248	-349	-7	2	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.01
1K	248	-349	-8	-2	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01
1L	248	-349	-7	-2	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01
1M	248	3267	-8	2	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.08
1N	248	3267	-7	2	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.08
1O	248	3267	-8	-2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.08
1P	248	3267	-7	-2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.08
2	248	2148	-9	-0	0	0	0	--	0.00	0.05	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-369	-3	-13	1	0.2325	0.9701	1.0050	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 156
1J	-369	-3	-16	1	0.2325	0.9701	1.0045	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 156
1K	-369	3	-13	1	0.2325	0.9701	1.0050	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 156
1L	-369	3	-16	1	0.2325	0.9701	1.0045	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 156

ASTA NUM. 5 NI 5 NF 293 Lungh. 244.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1054 0.1054 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2850	10	4	0	5	0	1	0.00	0.06	0.07	
1B	0	-2850	10	4	0	5	-0	1	0.00	0.06	0.07	
1C	0	-2850	10	-4	0	-5	0	1	0.00	0.06	0.07	
1D	0	-2850	10	-4	0	-5	-0	1	0.00	0.06	0.07	
1E	0	776	10	4	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1F	0	776	10	4	0	5	-0	1	0.00	0.02	0.03	
1G	0	776	10	-4	0	-5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1H	0	776	10	-4	0	-5	-0	1	0.00	0.02	0.03	
1I	0	-1603	10	5	0	7	0	1	0.00	0.04	0.05	
1J	0	-1603	10	5	0	7	-0	1	0.00	0.04	0.05	
1K	0	-1603	10	-5	0	-7	0	1	0.00	0.04	0.05	
1L	0	-1603	10	-5	0	-7	-0	1	0.00	0.04	0.05	
1M	0	-471	10	5	0	7	0	1	0.00	0.01	0.02	
1N	0	-471	10	5	0	7	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1O	0	-471	10	-5	0	-7	0	1	0.00	0.01	0.02	
1P	0	-471	10	-5	0	-7	-0	1	0.00	0.01	0.02	
2	0	-1515	14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.03	
1A	122	-2840	-3	4	0	0	5	1	0.00	0.06	0.07	
1B	122	-2840	-2	4	0	0	5	1	0.00	0.06	0.07	
1C	122	-2840	-3	-4	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.07	
1D	122	-2840	-2	-4	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.07	
1E	122	786	-3	4	0	0	5	1	0.00	0.02	0.02	
1F	122	786	-2	4	0	0	5	1	0.00	0.02	0.02	
1G	122	786	-3	-4	0	-0	5	1	0.00	0.02	0.02	
1H	122	786	-2	-4	0	-0	5	1	0.00	0.02	0.02	
1I	122	-1593	-3	5	0	1	5	1	0.00	0.04	0.04	
1J	122	-1593	-2	5	0	1	5	1	0.00	0.04	0.04	

1K	122	-1593	-3	-5	0	-1	5	1	0.00	0.04	0.04
1L	122	-1593	-2	-5	0	-1	5	1	0.00	0.04	0.04
1M	122	-461	-3	5	0	1	5	1	0.00	0.01	0.01
1N	122	-461	-2	5	0	1	5	1	0.00	0.01	0.01
1O	122	-461	-3	-5	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.01
1P	122	-461	-2	-5	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.01
2	122	-1502	-3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.03	0.04
1A	245	-2830	-15	4	0	-5	-6	1	0.00	0.06	0.07
1B	245	-2830	-15	4	0	-5	-6	1	0.00	0.06	0.07
1C	245	-2830	-15	-4	0	5	-6	1	0.00	0.06	0.07
1D	245	-2830	-15	-4	0	5	-6	1	0.00	0.06	0.07
1E	245	796	-15	4	0	-5	-6	1	0.00	0.02	0.03
1F	245	796	-15	4	0	-5	-6	1	0.00	0.02	0.03
1G	245	796	-15	-4	0	5	-6	1	0.00	0.02	0.03
1H	245	796	-15	-4	0	5	-6	1	0.00	0.02	0.03
1I	245	-1583	-15	5	0	-6	-6	1	0.00	0.03	0.05
1J	245	-1583	-15	5	0	-6	-6	1	0.00	0.03	0.05
1K	245	-1583	-15	-5	0	6	-6	1	0.00	0.03	0.05
1L	245	-1583	-15	-5	0	6	-6	1	0.00	0.03	0.05
1M	245	-451	-15	5	0	-6	-6	1	0.00	0.01	0.02
1N	245	-451	-15	5	0	-6	-6	1	0.00	0.01	0.02
1O	245	-451	-15	-5	0	6	-6	1	0.00	0.01	0.02
1P	245	-451	-15	-5	0	6	-6	1	0.00	0.01	0.02
2	245	-1489	-20	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.03	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2850	5	-6	1	0.2375	0.7734	1.0478	--	--	0.26	--	0.28	Snell. 'zx'= 154
1B	-2850	5	-6	1	0.2375	0.7734	1.0486	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 154
1C	-2850	-5	-6	1	0.2375	0.7734	1.0478	--	--	0.26	--	0.28	Snell. 'zx'= 154
1D	-2850	-5	-6	1	0.2375	0.7734	1.0486	--	--	0.26	--	0.28	Snell. 'zx'= 154
1I	-1603	7	-6	1	0.2375	0.8725	1.0270	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 154
1J	-1603	7	-6	1	0.2375	0.8725	1.0272	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 154
1K	-1603	-7	-6	1	0.2375	0.8725	1.0270	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 154
1L	-1603	-7	-6	1	0.2375	0.8725	1.0272	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 154
1M	-471	7	-6	1	0.2375	0.9626	1.0079	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 154
1N	-471	7	-6	1	0.2375	0.9626	1.0080	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 154
1O	-471	-7	-6	1	0.2375	0.9626	1.0079	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 154
1P	-471	-7	-6	1	0.2375	0.9626	1.0080	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 154
2	-1515	-0	-8	1	0.2375	1.0857	1.0203	--	--	0.14	--	0.14	Snell. 'zx'= 154

ASTA NUM. 6 NI 293 NF 13 Lungh. 244.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1054 0.1054 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2791	17	4	0	5	-10	1	0.00	0.06	0.08	
1B	0	-2791	17	4	0	5	-11	1	0.00	0.06	0.08	
1C	0	-2791	17	-4	0	-5	-10	1	0.00	0.06	0.08	
1D	0	-2791	17	-4	0	-5	-11	1	0.00	0.06	0.08	
1E	0	840	17	4	0	5	-10	1	0.00	0.02	0.03	
1F	0	840	17	4	0	5	-11	1	0.00	0.02	0.03	
1G	0	840	17	-4	0	-5	-10	1	0.00	0.02	0.03	
1H	0	840	17	-4	0	-5	-11	1	0.00	0.02	0.03	
1I	0	-1542	17	4	0	6	-10	1	0.00	0.03	0.05	
1J	0	-1542	17	4	0	6	-11	1	0.00	0.03	0.05	
1K	0	-1542	17	-4	0	-6	-10	1	0.00	0.03	0.05	
1L	0	-1542	17	-4	0	-6	-11	1	0.00	0.03	0.05	
1M	0	-409	17	4	0	6	-10	1	0.00	0.01	0.02	
1N	0	-409	17	4	0	6	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1O	0	-409	17	-4	0	-6	-10	1	0.00	0.01	0.02	
1P	0	-409	17	-4	0	-6	-11	1	0.00	0.01	0.02	
2	0	-1434	22	-0	0	-0	-14	1	0.00	0.03	0.04	
1A	122	-2781	4	4	0	0	3	1	0.00	0.06	0.06	
1B	122	-2781	5	4	0	0	2	1	0.00	0.06	0.06	
1C	122	-2781	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.06	
1D	122	-2781	5	-4	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.06	
1E	122	850	4	4	0	0	3	1	0.00	0.02	0.02	
1F	122	850	5	4	0	0	2	1	0.00	0.02	0.02	
1G	122	850	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.02	
1H	122	850	5	-4	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.02	
1I	122	-1532	4	4	0	1	3	1	0.00	0.03	0.04	
1J	122	-1532	4	4	0	1	3	1	0.00	0.03	0.04	
1K	122	-1532	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.04	
1L	122	-1532	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.04	
1M	122	-399	4	4	0	1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1N	122	-399	4	4	0	1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1O	122	-399	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1P	122	-399	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
2	122	-1421	6	-0	0	0	3	1	0.00	0.03	0.03	
1A	245	-2771	-9	4	0	-4	0	1	0.00	0.06	0.07	

1B	245	-2771	-8	4	0	-4	0	1	0.00	0.06	0.07
1C	245	-2771	-9	-4	0	5	0	1	0.00	0.06	0.07
1D	245	-2771	-8	-4	0	5	0	1	0.00	0.06	0.07
1E	245	860	-9	4	0	-4	0	1	0.00	0.02	0.03
1F	245	860	-8	4	0	-4	0	1	0.00	0.02	0.03
1G	245	860	-9	-4	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03
1H	245	860	-8	-4	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03
1I	245	-1522	-9	4	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.04
1J	245	-1522	-9	4	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.04
1K	245	-1522	-9	-4	0	5	0	1	0.00	0.03	0.04
1L	245	-1522	-9	-4	0	5	0	1	0.00	0.03	0.04
1M	245	-389	-9	4	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02
1N	245	-389	-9	4	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02
1O	245	-389	-9	-4	0	5	0	1	0.00	0.01	0.02
1P	245	-389	-9	-4	0	5	0	1	0.00	0.01	0.02
2	245	-1408	-11	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2791	5	-10	1	0.2375	0.7781	1.0412	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 154
1B	-2791	5	-11	1	0.2375	0.7781	1.0391	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 154
1C	-2791	-5	-10	1	0.2375	0.7781	1.0412	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 154
1D	-2791	-5	-11	1	0.2375	0.7781	1.0391	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 154
1I	-1542	6	-10	1	0.2375	0.8774	1.0224	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 154
1J	-1542	6	-11	1	0.2375	0.8774	1.0220	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 154
1K	-1542	-6	-10	1	0.2375	0.8774	1.0224	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 154
1L	-1542	-6	-11	1	0.2375	0.8774	1.0220	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 154
1M	-409	6	-10	1	0.2375	0.9675	1.0059	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 154
1N	-409	6	-11	1	0.2375	0.9675	1.0058	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 154
1O	-409	-6	-10	1	0.2375	0.9675	1.0059	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 154
1P	-409	-6	-11	1	0.2375	0.9675	1.0058	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 154
2	-1434	0	-14	1	0.2375	0.9379	1.0161	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 154

ASTA NUM. 7 NI 6 NF 293 Lungh. 244.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1054 0.1054 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1879	10	4	0	6	0	1	0.00	0.04	0.05	
1B	0	-1879	11	4	0	6	-0	1	0.00	0.04	0.05	
1C	0	-1879	10	-4	0	-5	0	1	0.00	0.04	0.05	
1D	0	-1879	11	-4	0	-5	-0	1	0.00	0.04	0.05	
1E	0	1922	10	4	0	6	0	1	0.00	0.04	0.05	
1F	0	1922	11	4	0	6	-0	1	0.00	0.04	0.05	
1G	0	1922	10	-4	0	-5	0	1	0.00	0.04	0.05	
1H	0	1922	11	-4	0	-5	-0	1	0.00	0.04	0.05	
1I	0	-572	10	5	0	6	0	1	0.00	0.01	0.02	
1J	0	-572	10	5	0	6	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1K	0	-572	10	-5	0	-6	0	1	0.00	0.01	0.02	
1L	0	-572	10	-5	0	-6	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1M	0	615	10	5	0	6	0	1	0.00	0.01	0.03	
1N	0	615	10	5	0	6	-0	1	0.00	0.01	0.03	
1O	0	615	10	-5	0	-6	0	1	0.00	0.01	0.02	
1P	0	615	10	-5	0	-6	-0	1	0.00	0.01	0.02	
2	0	38	14	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	122	-1869	-3	4	0	0	5	1	0.00	0.04	0.04	
1B	122	-1869	-2	4	0	0	5	1	0.00	0.04	0.04	
1C	122	-1869	-3	-4	0	-0	5	1	0.00	0.04	0.04	
1D	122	-1869	-2	-4	0	-0	5	1	0.00	0.04	0.04	
1E	122	1932	-3	4	0	0	5	1	0.00	0.04	0.05	
1F	122	1932	-2	4	0	0	5	1	0.00	0.04	0.05	
1G	122	1932	-3	-4	0	-0	5	1	0.00	0.04	0.05	
1H	122	1932	-2	-4	0	-0	5	1	0.00	0.04	0.05	
1I	122	-562	-3	5	0	1	5	1	0.00	0.01	0.02	
1J	122	-562	-2	5	0	1	5	1	0.00	0.01	0.02	
1K	122	-562	-3	-5	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.02	
1L	122	-562	-2	-5	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.02	
1M	122	625	-3	5	0	1	5	1	0.00	0.01	0.02	
1N	122	625	-2	5	0	1	5	1	0.00	0.01	0.02	
1O	122	625	-3	-5	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.02	
1P	122	625	-2	-5	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.02	
2	122	51	-3	0	0	0	6	1	0.00	0.00	0.00	
1A	245	-1859	-16	4	0	-5	-7	1	0.00	0.04	0.05	
1B	245	-1859	-15	4	0	-5	-6	1	0.00	0.04	0.05	
1C	245	-1859	-16	-4	0	5	-7	1	0.00	0.04	0.05	
1D	245	-1859	-15	-4	0	5	-6	1	0.00	0.04	0.05	
1E	245	1942	-16	4	0	-5	-7	1	0.00	0.04	0.06	
1F	245	1942	-15	4	0	-5	-6	1	0.00	0.04	0.05	
1G	245	1942	-16	-4	0	5	-7	1	0.00	0.04	0.05	
1H	245	1942	-15	-4	0	5	-6	1	0.00	0.04	0.05	
1I	245	-552	-15	5	0	-5	-6	1	0.00	0.01	0.02	
1J	245	-552	-15	5	0	-5	-6	1	0.00	0.01	0.02	

1K	245	-552	-15	-5	0	5	-6	1	0.00	0.01	0.02
1L	245	-552	-15	-5	0	5	-6	1	0.00	0.01	0.02
1M	245	635	-15	5	0	-5	-6	1	0.00	0.01	0.03
1N	245	635	-15	5	0	-5	-6	1	0.00	0.01	0.03
1O	245	635	-15	-5	0	5	-6	1	0.00	0.01	0.03
1P	245	635	-15	-5	0	5	-6	1	0.00	0.01	0.03
2	245	64	-20	0	0	-0	-8	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1879	6	-7	1	0.2375	0.8506	1.0310	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 154
1B	-1879	6	-6	1	0.2375	0.8506	1.0323	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 154
1C	-1879	-5	-7	1	0.2375	0.8506	1.0310	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 154
1D	-1879	-5	-6	1	0.2375	0.8506	1.0323	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 154
1I	-572	6	-6	1	0.2375	0.9546	1.0096	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 154
1J	-572	6	-6	1	0.2375	0.9546	1.0097	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 154
1K	-572	-6	-6	1	0.2375	0.9546	1.0096	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 154
1L	-572	-6	-6	1	0.2375	0.9546	1.0097	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 154

ASTA NUM. 8 NI 293 NF 14 Lungh. 244.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1054 0.1054 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1816	17	4	0	5	-10	1	0.00	0.04	0.05	
1B	0	-1816	17	4	0	5	-11	1	0.00	0.04	0.05	
1C	0	-1816	17	-4	0	-5	-10	1	0.00	0.04	0.05	
1D	0	-1816	17	-4	0	-5	-11	1	0.00	0.04	0.05	
1E	0	1983	17	4	0	5	-10	1	0.00	0.04	0.06	
1F	0	1983	17	4	0	5	-11	1	0.00	0.04	0.06	
1G	0	1983	17	-4	0	-5	-10	1	0.00	0.04	0.06	
1H	0	1983	17	-4	0	-5	-11	1	0.00	0.04	0.06	
1I	0	-509	17	3	0	5	-10	1	0.00	0.01	0.03	
1J	0	-509	17	3	0	5	-10	1	0.00	0.01	0.03	
1K	0	-509	17	-3	0	-5	-10	1	0.00	0.01	0.03	
1L	0	-509	17	-3	0	-5	-10	1	0.00	0.01	0.03	
1M	0	676	17	3	0	5	-10	1	0.00	0.01	0.03	
1N	0	676	17	3	0	5	-10	1	0.00	0.01	0.03	
1O	0	676	17	-3	0	-5	-10	1	0.00	0.01	0.03	
1P	0	676	17	-3	0	-5	-10	1	0.00	0.01	0.03	
2	0	118	22	-0	0	-0	-14	1	0.00	0.00	0.01	
1A	122	-1806	4	4	0	0	3	1	0.00	0.04	0.04	
1B	122	-1806	4	4	0	0	3	1	0.00	0.04	0.04	
1C	122	-1806	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.04	
1D	122	-1806	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.04	
1E	122	1993	4	4	0	0	3	1	0.00	0.04	0.05	
1F	122	1993	4	4	0	0	3	1	0.00	0.04	0.05	
1G	122	1993	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.05	
1H	122	1993	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.05	
1I	122	-499	4	3	0	1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1J	122	-499	4	3	0	1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	122	-499	4	-3	0	-1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1L	122	-499	4	-3	0	-1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	122	686	4	3	0	1	3	1	0.00	0.02	0.02	
1N	122	686	4	3	0	1	3	1	0.00	0.02	0.02	
1O	122	686	4	-3	0	-1	3	1	0.00	0.02	0.02	
1P	122	686	4	-3	0	-1	3	1	0.00	0.02	0.02	
2	122	131	6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.00	
1A	245	-1796	-9	4	0	-4	0	1	0.00	0.04	0.05	
1B	245	-1796	-9	4	0	-4	0	1	0.00	0.04	0.05	
1C	245	-1796	-9	-4	0	4	0	1	0.00	0.04	0.05	
1D	245	-1796	-9	-4	0	4	0	1	0.00	0.04	0.05	
1E	245	2003	-9	4	0	-4	0	1	0.00	0.04	0.05	
1F	245	2003	-9	4	0	-4	0	1	0.00	0.04	0.05	
1G	245	2003	-9	-4	0	4	0	1	0.00	0.04	0.05	
1H	245	2003	-9	-4	0	4	0	1	0.00	0.04	0.05	
1I	245	-489	-9	3	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.02	
1J	245	-489	-9	3	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.02	
1K	245	-489	-9	-3	0	3	0	1	0.00	0.01	0.02	
1L	245	-489	-9	-3	0	3	0	1	0.00	0.01	0.02	
1M	245	696	-9	3	0	-3	0	1	0.00	0.02	0.02	
1N	245	696	-9	3	0	-3	0	1	0.00	0.02	0.02	
1O	245	696	-9	-3	0	3	0	1	0.00	0.02	0.02	
1P	245	696	-9	-3	0	3	0	1	0.00	0.02	0.02	
2	245	144	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	daN	daN*m											
1A	-1816	5	-10	1	0.2375	0.8556	1.0261	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 154
1B	-1816	5	-11	1	0.2375	0.8556	1.0259	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 154
1C	-1816	-5	-10	1	0.2375	0.8556	1.0261	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 154
1D	-1816	-5	-11	1	0.2375	0.8556	1.0259	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 154
1I	-509	5	-10	1	0.2375	0.9595	1.0073	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 154
1J	-509	5	-10	1	0.2375	0.9595	1.0073	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 154
1K	-509	-5	-10	1	0.2375	0.9595	1.0073	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 154
1L	-509	-5	-10	1	0.2375	0.9595	1.0073	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 154

ASTA NUM. 9 NI 290 NF 295 Lungh. 251.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1071 0.1071 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	808	10	4	0	6	0	1	0.00	0.02	0.03	
1B	0	808	10	4	0	6	-0	1	0.00	0.02	0.03	
1C	0	808	10	-4	0	-6	0	1	0.00	0.02	0.03	
1D	0	808	10	-4	0	-6	-0	1	0.00	0.02	0.03	
1E	0	1980	10	4	0	6	0	1	0.00	0.04	0.05	
1F	0	1980	10	4	0	6	-0	1	0.00	0.04	0.05	
1G	0	1980	10	-4	0	-6	0	1	0.00	0.04	0.05	
1H	0	1980	10	-4	0	-6	-0	1	0.00	0.04	0.05	
1I	0	-428	10	2	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-428	10	2	0	3	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-428	10	-2	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-428	10	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	3216	10	2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1N	0	3216	10	2	0	3	-0	1	0.00	0.07	0.08	
1O	0	3216	10	-2	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1P	0	3216	10	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.07	0.08	
2	0	2067	13	-0	0	-0	0	--	0.00	0.05	0.05	
1A	126	818	-3	4	0	0	4	1	0.00	0.02	0.02	
1B	126	818	-3	4	0	0	4	1	0.00	0.02	0.02	
1C	126	818	-3	-4	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.02	
1D	126	818	-3	-4	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.02	
1E	126	1990	-3	4	0	0	4	1	0.00	0.04	0.05	
1F	126	1990	-3	4	0	0	4	1	0.00	0.04	0.05	
1G	126	1990	-3	-4	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.05	
1H	126	1990	-3	-4	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.05	
1I	126	-418	-4	2	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1J	126	-418	-3	2	0	0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1K	126	-418	-4	-2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1L	126	-418	-3	-2	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1M	126	3226	-4	2	0	0	4	1	0.00	0.07	0.07	
1N	126	3226	-3	2	0	0	5	1	0.00	0.07	0.07	
1O	126	3226	-4	-2	0	-0	4	1	0.00	0.07	0.07	
1P	126	3226	-3	-2	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.07	
2	126	2080	-4	-0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.05	
1A	252	828	-17	4	0	-5	-9	1	0.00	0.02	0.03	
1B	252	828	-17	4	0	-5	-8	1	0.00	0.02	0.03	
1C	252	828	-17	-4	0	5	-9	1	0.00	0.02	0.03	
1D	252	828	-17	-4	0	5	-8	1	0.00	0.02	0.03	
1E	252	2000	-17	4	0	-5	-9	1	0.00	0.04	0.06	
1F	252	2000	-17	4	0	-5	-8	1	0.00	0.04	0.06	
1G	252	2000	-17	-4	0	5	-9	1	0.00	0.04	0.06	
1H	252	2000	-17	-4	0	5	-8	1	0.00	0.04	0.06	
1I	252	-408	-17	2	0	-3	-9	1	0.00	0.01	0.02	
1J	252	-408	-16	2	0	-3	-8	1	0.00	0.01	0.02	
1K	252	-408	-17	-2	0	3	-9	1	0.00	0.01	0.02	
1L	252	-408	-16	-2	0	3	-8	1	0.00	0.01	0.02	
1M	252	3236	-17	2	0	-3	-9	1	0.00	0.07	0.08	
1N	252	3236	-16	2	0	-3	-8	1	0.00	0.07	0.08	
1O	252	3236	-17	-2	0	3	-9	1	0.00	0.07	0.08	
1P	252	3236	-16	-2	0	3	-8	1	0.00	0.07	0.08	
2	252	2093	-22	-0	0	-0	-11	1	0.00	0.05	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-428	3	-9	1	0.2265	0.9643	1.0069	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 158
1J	-428	3	-8	1	0.2265	0.9643	1.0073	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 158
1K	-428	-3	-9	1	0.2265	0.9643	1.0069	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 158
1L	-428	-3	-8	1	0.2265	0.9643	1.0073	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 158

ASTA NUM. 10 NI 295 NF 11 Lungh. 251.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1071 0.1071 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	886	20	4	0	5	-16	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	886	20	4	0	5	-17	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	886	20	-4	0	-5	-16	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	886	20	-4	0	-5	-17	1	0.00	0.02	0.04	
1E	0	2046	20	4	0	5	-16	1	0.00	0.05	0.06	
1F	0	2046	20	4	0	5	-17	1	0.00	0.05	0.06	
1G	0	2046	20	-4	0	-5	-16	1	0.00	0.05	0.06	
1H	0	2046	20	-4	0	-5	-17	1	0.00	0.05	0.06	
1I	0	-351	20	2	0	3	-16	1	0.00	0.01	0.02	
1J	0	-351	20	2	0	3	-17	1	0.00	0.01	0.02	
1K	0	-351	20	-2	0	-3	-16	1	0.00	0.01	0.02	
1L	0	-351	20	-2	0	-3	-17	1	0.00	0.01	0.02	
1M	0	3283	20	2	0	3	-16	1	0.00	0.07	0.09	
1N	0	3283	20	2	0	3	-17	1	0.00	0.07	0.09	
1O	0	3283	20	-2	0	-3	-16	1	0.00	0.07	0.09	
1P	0	3283	20	-2	0	-3	-17	1	0.00	0.07	0.09	
2	0	2162	26	-0	0	-0	-22	1	0.00	0.05	0.06	
1A	126	896	6	4	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.02	
1B	126	896	7	4	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.02	
1C	126	896	6	-4	0	0	1	1	0.00	0.02	0.02	
1D	126	896	7	-4	0	0	0	1	0.00	0.02	0.02	
1E	126	2056	6	4	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.05	
1F	126	2056	7	4	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.05	
1G	126	2056	6	-4	0	0	1	1	0.00	0.05	0.05	
1H	126	2056	7	-4	0	0	0	1	0.00	0.05	0.05	
1I	126	-341	6	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	126	-341	7	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	126	-341	6	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	126	-341	7	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	126	3293	6	2	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.07	
1N	126	3293	7	2	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.07	
1O	126	3293	6	-2	0	0	1	1	0.00	0.07	0.07	
1P	126	3293	7	-2	0	0	0	1	0.00	0.07	0.07	
2	126	2175	9	-0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.05	
1A	252	906	-7	4	0	-5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1B	252	906	-7	4	0	-5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1C	252	906	-7	-4	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1D	252	906	-7	-4	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1E	252	2066	-7	4	0	-5	0	1	0.00	0.05	0.05	
1F	252	2066	-7	4	0	-5	0	1	0.00	0.05	0.05	
1G	252	2066	-7	-4	0	5	0	1	0.00	0.05	0.05	
1H	252	2066	-7	-4	0	5	0	1	0.00	0.05	0.05	
1I	252	-331	-7	2	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	252	-331	-7	2	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	252	-331	-7	-2	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	252	-331	-7	-2	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	252	3303	-7	2	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1N	252	3303	-7	2	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1O	252	3303	-7	-2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1P	252	3303	-7	-2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.08	
2	252	2188	-9	-0	0	0	0	--	0.00	0.05	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-351	-3	-16	1	0.2265	0.9708	1.0047	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 158
1J	-351	-3	-17	1	0.2265	0.9708	1.0045	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 158
1K	-351	3	-16	1	0.2265	0.9708	1.0047	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 158
1L	-351	3	-17	1	0.2265	0.9708	1.0045	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 158

ASTA NUM. 11 NI 8 NF 295 Lungh. 251.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1071 0.1071 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1243	9	4	0	7	0	1	0.00	0.03	0.04	
1B	0	-1243	9	4	0	7	-0	1	0.00	0.03	0.04	
1C	0	-1243	9	-4	0	-7	0	1	0.00	0.03	0.04	
1D	0	-1243	9	-4	0	-7	-0	1	0.00	0.03	0.04	
1E	0	-0	9	4	0	7	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	-0	9	4	0	7	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	-0	9	-4	0	-7	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	-0	9	-4	0	-7	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-2597	8	3	0	4	0	1	0.00	0.06	0.06	
1J	0	-2597	10	3	0	4	-0	1	0.00	0.06	0.06	
1K	0	-2597	8	-3	0	-4	0	1	0.00	0.06	0.06	
1L	0	-2597	10	-3	0	-4	-0	1	0.00	0.06	0.06	
1M	0	1354	8	3	0	4	0	1	0.00	0.03	0.04	

1N	0	1354	10	3	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.04
1O	0	1354	8	-3	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.04
1P	0	1354	10	-3	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.04
2	0	-907	12	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.02
1A	126	-1233	-5	4	0	1	3	1	0.00	0.03	0.03
1B	126	-1233	-4	4	0	1	3	1	0.00	0.03	0.03
1C	126	-1233	-5	-4	0	-1	3	1	0.00	0.03	0.03
1D	126	-1233	-4	-4	0	-1	3	1	0.00	0.03	0.03
1E	126	10	-5	4	0	1	3	1	0.00	0.00	0.00
1F	126	10	-4	4	0	1	3	1	0.00	0.00	0.00
1G	126	10	-5	-4	0	-1	3	1	0.00	0.00	0.00
1H	126	10	-4	-4	0	-1	3	1	0.00	0.00	0.00
1I	126	-2587	-5	3	0	1	2	1	0.00	0.06	0.06
1J	126	-2587	-4	3	0	1	4	1	0.00	0.06	0.06
1K	126	-2587	-5	-3	0	-1	2	1	0.00	0.06	0.06
1L	126	-2587	-4	-3	0	-1	4	1	0.00	0.06	0.06
1M	126	1364	-5	3	0	1	2	1	0.00	0.03	0.03
1N	126	1364	-4	3	0	1	4	1	0.00	0.03	0.03
1O	126	1364	-5	-3	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.03
1P	126	1364	-4	-3	0	-1	4	1	0.00	0.03	0.03
2	126	-894	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.02
1A	252	-1223	-18	4	0	-4	-12	1	0.00	0.03	0.04
1B	252	-1223	-18	4	0	-4	-11	1	0.00	0.03	0.04
1C	252	-1223	-18	-4	0	4	-12	1	0.00	0.03	0.04
1D	252	-1223	-18	-4	0	4	-11	1	0.00	0.03	0.04
1E	252	20	-18	4	0	-4	-12	1	0.00	0.00	0.01
1F	252	20	-18	4	0	-4	-11	1	0.00	0.00	0.01
1G	252	20	-18	-4	0	4	-12	1	0.00	0.00	0.01
1H	252	20	-18	-4	0	4	-11	1	0.00	0.00	0.01
1I	252	-2577	-18	3	0	-3	-13	1	0.00	0.06	0.07
1J	252	-2577	-17	3	0	-3	-10	1	0.00	0.06	0.07
1K	252	-2577	-18	-3	0	3	-13	1	0.00	0.06	0.07
1L	252	-2577	-17	-3	0	3	-10	1	0.00	0.06	0.07
1M	252	1374	-18	3	0	-3	-13	1	0.00	0.03	0.04
1N	252	1374	-17	3	0	-3	-10	1	0.00	0.03	0.04
1O	252	1374	-18	-3	0	3	-13	1	0.00	0.03	0.04
1P	252	1374	-17	-3	0	3	-10	1	0.00	0.03	0.04
2	252	-881	-24	0	0	0	-15	1	0.00	0.02	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1243	7	-12	1	0.2265	0.8964	1.0185	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 158
1B	-1243	7	-11	1	0.2265	0.8964	1.0191	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 158
1C	-1243	-7	-12	1	0.2265	0.8964	1.0185	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 158
1D	-1243	-7	-11	1	0.2265	0.8964	1.0191	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 158
1E	-0	7	-12	1	0.2265	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 158
1F	-0	7	-11	1	0.2265	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 158
1G	-0	-7	-12	1	0.2265	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 158
1H	-0	-7	-11	1	0.2265	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 158
1I	-2597	4	-13	1	0.2265	0.7835	1.0377	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 158
1J	-2597	4	-10	1	0.2265	0.7835	1.0411	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 158
1K	-2597	-4	-13	1	0.2265	0.7835	1.0377	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 158
1L	-2597	-4	-10	1	0.2265	0.7835	1.0411	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 158
2	-907	0	-15	1	0.2265	1.5000	1.0107	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 158

ASTA NUM. 12 NI 295 NF 166 Lungh. 251.4 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1071 0.1071 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1178	21	2	0	4	-18	1	0.00	0.03	0.04	
1B	0	-1178	21	2	0	4	-20	1	0.00	0.03	0.04	
1C	0	-1178	21	-2	0	-4	-18	1	0.00	0.03	0.04	
1D	0	-1178	21	-2	0	-4	-20	1	0.00	0.03	0.04	
1E	0	75	21	2	0	4	-18	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	75	21	2	0	4	-20	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	75	21	-2	0	-4	-18	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	75	21	-2	0	-4	-20	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-2526	20	1	0	2	-16	1	0.00	0.06	0.07	
1J	0	-2526	22	1	0	2	-22	1	0.00	0.06	0.07	
1K	0	-2526	20	-1	0	-2	-16	1	0.00	0.06	0.07	
1L	0	-2526	22	-1	0	-2	-22	1	0.00	0.06	0.07	
1M	0	1423	20	1	0	2	-16	1	0.00	0.03	0.04	
1N	0	1423	22	1	0	2	-22	1	0.00	0.03	0.05	
1O	0	1423	20	-1	0	-2	-16	1	0.00	0.03	0.04	
1P	0	1423	22	-1	0	-2	-22	1	0.00	0.03	0.05	
2	0	-815	28	0	0	0	-26	1	0.00	0.02	0.03	
1A	126	-1168	7	2	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.03	
1B	126	-1168	8	2	0	1	-2	1	0.00	0.03	0.03	
1C	126	-1168	7	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.03	
1D	126	-1168	8	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.03	0.03	

1E	126	85	7	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	126	85	8	2	0	1	-2	1	0.00	0.00	0.00
1G	126	85	7	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	126	85	8	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.00	0.00
1I	126	-2516	6	1	0	1	0	1	0.00	0.06	0.06
1J	126	-2516	9	1	0	1	-2	1	0.00	0.06	0.06
1K	126	-2516	6	-1	0	-1	0	1	0.00	0.06	0.06
1L	126	-2516	9	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.06	0.06
1M	126	1433	6	1	0	1	0	1	0.00	0.03	0.03
1N	126	1433	9	1	0	1	-2	1	0.00	0.03	0.03
1O	126	1433	6	-1	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.03
1P	126	1433	9	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.03	0.03
2	126	-802	11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.02
1A	251	-1158	-6	2	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.03
1B	251	-1158	-6	2	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.03
1C	251	-1158	-6	-2	0	2	0	1	0.00	0.03	0.03
1D	251	-1158	-6	-2	0	2	0	1	0.00	0.03	0.03
1E	251	95	-6	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1F	251	95	-6	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	251	95	-6	-2	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1H	251	95	-6	-2	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	251	-2506	-7	1	0	-1	0	1	0.00	0.06	0.06
1J	251	-2506	-5	1	0	-1	0	1	0.00	0.06	0.06
1K	251	-2506	-7	-1	0	1	0	1	0.00	0.06	0.06
1L	251	-2506	-5	-1	0	1	0	1	0.00	0.06	0.06
1M	251	1443	-7	1	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.03
1N	251	1443	-5	1	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.03
1O	251	1443	-7	-1	0	1	0	1	0.00	0.03	0.03
1P	251	1443	-5	-1	0	1	0	1	0.00	0.03	0.03
2	251	-789	-7	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1178	4	-18	1	0.2268	0.9019	1.0144	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 158
1B	-1178	4	-20	1	0.2268	0.9019	1.0130	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 158
1C	-1178	-4	-18	1	0.2268	0.9019	1.0144	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 158
1D	-1178	-4	-20	1	0.2268	0.9019	1.0130	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 158
1I	-2526	2	-16	1	0.2268	0.7897	1.0329	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 158
1J	-2526	2	-22	1	0.2268	0.7897	1.0262	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 158
1K	-2526	-2	-16	1	0.2268	0.7897	1.0329	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 158
1L	-2526	-2	-22	1	0.2268	0.7897	1.0262	--	--	0.25	--	0.26	Snell. 'zx'= 158
2	-815	-0	-26	1	0.2268	1.4845	1.0071	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 158

ASTA NUM. 13 NI 4 NF 294 Lungh. 243.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1052 0.1052 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1871	17	4	0	5	-10	1	0.00	0.04	0.05	
1B	0	-1871	21	4	0	5	-17	1	0.00	0.04	0.06	
1C	0	-1871	17	-4	0	-5	-10	1	0.00	0.04	0.06	
1D	0	-1871	21	-4	0	-5	-17	1	0.00	0.04	0.06	
1E	0	1917	17	4	0	5	-10	1	0.00	0.04	0.06	
1F	0	1917	21	4	0	5	-17	1	0.00	0.04	0.06	
1G	0	1917	17	-4	0	-5	-10	1	0.00	0.04	0.06	
1H	0	1917	21	-4	0	-5	-17	1	0.00	0.04	0.06	
1I	0	-566	18	4	0	6	-12	1	0.00	0.01	0.03	
1J	0	-566	19	4	0	6	-15	1	0.00	0.01	0.03	
1K	0	-566	18	-5	0	-6	-12	1	0.00	0.01	0.03	
1L	0	-566	19	-5	0	-6	-15	1	0.00	0.01	0.03	
1M	0	613	18	4	0	6	-12	1	0.00	0.01	0.03	
1N	0	613	19	4	0	6	-15	1	0.00	0.01	0.03	
1O	0	613	18	-5	0	-6	-12	1	0.00	0.01	0.03	
1P	0	613	19	-5	0	-6	-15	1	0.00	0.01	0.03	
2	0	39	25	-0	0	-0	-19	1	0.00	0.00	0.01	
1A	122	-1861	4	4	0	0	3	1	0.00	0.04	0.04	
1B	122	-1861	8	4	0	0	0	1	0.00	0.04	0.04	
1C	122	-1861	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.04	
1D	122	-1861	8	-4	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.04	
1E	122	1927	4	4	0	0	3	1	0.00	0.04	0.04	
1F	122	1927	8	4	0	0	0	1	0.00	0.04	0.04	
1G	122	1927	4	-4	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.04	
1H	122	1927	8	-4	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.04	
1I	122	-556	5	4	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	122	-556	7	4	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	122	-556	5	-5	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	122	-556	7	-5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	122	623	5	4	0	1	2	1	0.00	0.01	0.02	
1N	122	623	7	4	0	1	1	1	0.00	0.01	0.02	
1O	122	623	5	-5	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.02	
1P	122	623	7	-5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.02	
2	122	52	9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	

1A	244	-1851	-9	4	0	-5	-0	1	0.00	0.04	0.05
1B	244	-1851	-5	4	0	-5	3	1	0.00	0.04	0.05
1C	244	-1851	-9	-4	0	5	-0	1	0.00	0.04	0.05
1D	244	-1851	-5	-4	0	5	3	1	0.00	0.04	0.05
1E	244	1937	-9	4	0	-5	-0	1	0.00	0.04	0.05
1F	244	1937	-5	4	0	-5	3	1	0.00	0.04	0.05
1G	244	1937	-9	-4	0	5	-0	1	0.00	0.04	0.05
1H	244	1937	-5	-4	0	5	3	1	0.00	0.04	0.05
1I	244	-546	-8	4	0	-5	1	1	0.00	0.01	0.02
1J	244	-546	-6	4	0	-5	2	1	0.00	0.01	0.02
1K	244	-546	-8	-5	0	5	1	1	0.00	0.01	0.02
1L	244	-546	-6	-5	0	5	2	1	0.00	0.01	0.02
1M	244	633	-8	4	0	-5	1	1	0.00	0.01	0.02
1N	244	633	-6	4	0	-5	2	1	0.00	0.01	0.02
1O	244	633	-8	-5	0	5	1	1	0.00	0.01	0.02
1P	244	633	-6	-5	0	5	2	1	0.00	0.01	0.02
2	244	65	-8	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1871	5	-10	1	0.2389	0.8521	1.0279	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 153
1B	-1871	5	-17	1	0.2389	0.8521	1.0151	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 153
1C	-1871	-5	-10	1	0.2389	0.8521	1.0279	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 153
1D	-1871	-5	-17	1	0.2389	0.8521	1.0151	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 153
1I	-566	6	-12	1	0.2389	0.9552	1.0072	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 153
1J	-566	6	-15	1	0.2389	0.9552	1.0060	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 153
1K	-566	-6	-12	1	0.2389	0.9552	1.0072	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 153
1L	-566	-6	-15	1	0.2389	0.9552	1.0060	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 153

ASTA NUM. 14 NI 294 NF 14 Lungh. 243.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1052 0.1052 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1820	12	3	0	5	-7	1	0.00	0.04	0.05	
1B	0	-1820	21	3	0	5	-14	1	0.00	0.04	0.06	
1C	0	-1820	12	-3	0	-5	-7	1	0.00	0.04	0.05	
1D	0	-1820	21	-3	0	-5	-14	1	0.00	0.04	0.06	
1E	0	1978	12	3	0	5	-7	1	0.00	0.04	0.06	
1F	0	1978	21	3	0	5	-14	1	0.00	0.04	0.06	
1G	0	1978	12	-3	0	-5	-7	1	0.00	0.04	0.06	
1H	0	1978	21	-3	0	-5	-14	1	0.00	0.04	0.06	
1I	0	-512	15	3	0	5	-9	1	0.00	0.01	0.02	
1J	0	-512	18	3	0	5	-11	1	0.00	0.01	0.03	
1K	0	-512	15	-3	0	-5	-9	1	0.00	0.01	0.02	
1L	0	-512	18	-3	0	-5	-11	1	0.00	0.01	0.03	
1M	0	670	15	3	0	5	-9	1	0.00	0.01	0.03	
1N	0	670	18	3	0	5	-11	1	0.00	0.01	0.03	
1O	0	670	15	-3	0	-5	-9	1	0.00	0.01	0.03	
1P	0	670	18	-3	0	-5	-11	1	0.00	0.01	0.03	
2	0	112	22	0	0	0	-14	1	0.00	0.00	0.01	
1A	122	-1810	-1	3	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.04	
1B	122	-1810	8	3	0	0	4	1	0.00	0.04	0.04	
1C	122	-1810	-1	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.04	
1D	122	-1810	8	-3	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.04	
1E	122	1988	-1	3	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.04	
1F	122	1988	8	3	0	0	4	1	0.00	0.04	0.05	
1G	122	1988	-1	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.04	
1H	122	1988	8	-3	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.05	
1I	122	-502	2	3	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	122	-502	5	3	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	122	-502	2	-3	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	122	-502	5	-3	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	122	680	2	3	0	1	1	1	0.00	0.01	0.02	
1N	122	680	5	3	0	1	2	1	0.00	0.01	0.02	
1O	122	680	2	-3	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.02	
1P	122	680	5	-3	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.02	
2	122	125	5	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	244	-1800	-14	3	0	-4	-9	1	0.00	0.04	0.05	
1B	244	-1800	-5	3	0	-4	5	1	0.00	0.04	0.05	
1C	244	-1800	-14	-3	0	4	-9	1	0.00	0.04	0.05	
1D	244	-1800	-5	-3	0	4	5	1	0.00	0.04	0.05	
1E	244	1998	-14	3	0	-4	-9	1	0.00	0.04	0.06	
1F	244	1998	-5	3	0	-4	5	1	0.00	0.04	0.05	
1G	244	1998	-14	-3	0	4	-9	1	0.00	0.04	0.06	
1H	244	1998	-5	-3	0	4	5	1	0.00	0.04	0.05	
1I	244	-492	-11	3	0	-3	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1J	244	-492	-8	3	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.02	
1K	244	-492	-11	-3	0	3	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1L	244	-492	-8	-3	0	3	0	1	0.00	0.01	0.02	
1M	244	690	-11	3	0	-3	-4	1	0.00	0.02	0.02	

1N	244	690	-8	3	0	-3	0	1	0.00	0.02	0.02
1O	244	690	-11	-3	0	3	-4	1	0.00	0.02	0.02
1P	244	690	-8	-3	0	3	0	1	0.00	0.02	0.02
2	244	138	-12	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1820	5	-9	1	0.2389	0.8561	1.0323	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 153
1B	-1820	5	-14	1	0.2389	0.8561	1.0105	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 153
1C	-1820	-5	-9	1	0.2389	0.8561	1.0323	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 153
1D	-1820	-5	-14	1	0.2389	0.8561	1.0105	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 153
1I	-512	5	-9	1	0.2389	0.9595	1.0091	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 153
1J	-512	5	-11	1	0.2389	0.9595	1.0068	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 153
1K	-512	-5	-9	1	0.2389	0.9595	1.0091	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 153
1L	-512	-5	-11	1	0.2389	0.9595	1.0068	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 153

ASTA NUM. 15 NI 5 NF 294 Lungh. 243.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1052 0.1052 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2844	12	4	0	5	-4	1	0.00	0.06	0.07	
1B	0	-2844	21	4	0	5	-19	1	0.00	0.06	0.08	
1C	0	-2844	12	-4	0	-5	-4	1	0.00	0.06	0.07	
1D	0	-2844	21	-4	0	-5	-19	1	0.00	0.06	0.08	
1E	0	774	12	4	0	5	-4	1	0.00	0.02	0.03	
1F	0	774	21	4	0	5	-19	1	0.00	0.02	0.04	
1G	0	774	12	-4	0	-5	-4	1	0.00	0.02	0.03	
1H	0	774	21	-4	0	-5	-19	1	0.00	0.02	0.04	
1I	0	-1599	15	5	0	7	-9	1	0.00	0.04	0.05	
1J	0	-1599	18	5	0	7	-13	1	0.00	0.04	0.05	
1K	0	-1599	15	-5	0	-7	-9	1	0.00	0.04	0.05	
1L	0	-1599	18	-5	0	-7	-13	1	0.00	0.04	0.05	
1M	0	-471	15	5	0	7	-9	1	0.00	0.01	0.03	
1N	0	-471	18	5	0	7	-13	1	0.00	0.01	0.03	
1O	0	-471	15	-5	0	-7	-9	1	0.00	0.01	0.03	
1P	0	-471	18	-5	0	-7	-13	1	0.00	0.01	0.03	
2	0	-1513	23	0	0	0	-15	1	0.00	0.03	0.04	
1A	122	-2834	-1	4	0	0	4	1	0.00	0.06	0.06	
1B	122	-2834	9	4	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.06	
1C	122	-2834	-1	-4	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.06	
1D	122	-2834	9	-4	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.06	
1E	122	784	-1	4	0	0	4	1	0.00	0.02	0.02	
1F	122	784	9	4	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.02	
1G	122	784	-1	-4	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.02	
1H	122	784	9	-4	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.02	
1I	122	-1589	3	5	0	1	2	1	0.00	0.04	0.04	
1J	122	-1589	5	5	0	1	1	1	0.00	0.04	0.04	
1K	122	-1589	3	-5	0	-1	2	1	0.00	0.04	0.04	
1L	122	-1589	5	-5	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.04	
1M	122	-461	3	5	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1N	122	-461	5	5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1O	122	-461	3	-5	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1P	122	-461	5	-5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
2	122	-1500	6	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.03	
1A	244	-2824	-13	4	0	-5	-5	1	0.00	0.06	0.07	
1B	244	-2824	-4	4	0	-5	2	1	0.00	0.06	0.07	
1C	244	-2824	-13	-4	0	5	-5	1	0.00	0.06	0.07	
1D	244	-2824	-4	-4	0	5	2	1	0.00	0.06	0.07	
1E	244	794	-13	4	0	-5	-5	1	0.00	0.02	0.03	
1F	244	794	-4	4	0	-5	2	1	0.00	0.02	0.03	
1G	244	794	-13	-4	0	5	-5	1	0.00	0.02	0.03	
1H	244	794	-4	-4	0	5	2	1	0.00	0.02	0.03	
1I	244	-1579	-10	5	0	-5	-2	1	0.00	0.03	0.05	
1J	244	-1579	-7	5	0	-5	-0	1	0.00	0.03	0.04	
1K	244	-1579	-10	-5	0	5	-2	1	0.00	0.03	0.05	
1L	244	-1579	-7	-5	0	5	-0	1	0.00	0.03	0.04	
1M	244	-451	-10	5	0	-5	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1N	244	-451	-7	5	0	-5	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1O	244	-451	-10	-5	0	5	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1P	244	-451	-7	-5	0	5	-0	1	0.00	0.01	0.02	
2	244	-1487	-11	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-2844	5	-5	1	0.2389	0.7751	1.0504	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 153
1B	-2844	5	-19	1	0.2389	0.7751	1.0221	--	--	0.26	--	0.28	Snell. 'zx'= 153
1C	-2844	-5	-5	1	0.2389	0.7751	1.0504	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 153
1D	-2844	-5	-19	1	0.2389	0.7751	1.0221	--	--	0.26	--	0.28	Snell. 'zx'= 153
1I	-1599	7	-9	1	0.2389	0.8736	1.0272	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 153
1J	-1599	7	-13	1	0.2389	0.8736	1.0207	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 153
1K	-1599	-7	-9	1	0.2389	0.8736	1.0272	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 153
1L	-1599	-7	-13	1	0.2389	0.8736	1.0207	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 153
1M	-471	7	-9	1	0.2389	0.9628	1.0080	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 153
1N	-471	7	-13	1	0.2389	0.9628	1.0061	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 153
1O	-471	-7	-9	1	0.2389	0.9628	1.0080	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 153
1P	-471	-7	-13	1	0.2389	0.9628	1.0061	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 153
2	-1513	0	-15	1	0.2389	1.2518	1.0175	--	--	0.14	--	0.15	Snell. 'zx'= 153

ASTA NUM. 16 NI 294 NF 15 Lungh. 243.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1052 0.1052 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2800	18	4	0	5	-11	1	0.00	0.06	0.08	
1B	0	-2800	23	4	0	5	-14	1	0.00	0.06	0.08	
1C	0	-2800	18	-3	0	-5	-11	1	0.00	0.06	0.08	
1D	0	-2800	23	-3	0	-5	-14	1	0.00	0.06	0.08	
1E	0	832	18	4	0	5	-11	1	0.00	0.02	0.03	
1F	0	832	23	4	0	5	-14	1	0.00	0.02	0.03	
1G	0	832	18	-3	0	-5	-11	1	0.00	0.02	0.03	
1H	0	832	23	-3	0	-5	-14	1	0.00	0.02	0.03	
1I	0	-1550	20	4	0	5	-12	1	0.00	0.03	0.05	
1J	0	-1550	21	4	0	5	-13	1	0.00	0.03	0.05	
1K	0	-1550	20	-4	0	-5	-12	1	0.00	0.03	0.05	
1L	0	-1550	21	-4	0	-5	-13	1	0.00	0.03	0.05	
1M	0	-419	20	4	0	5	-12	1	0.00	0.01	0.02	
1N	0	-419	21	4	0	5	-13	1	0.00	0.01	0.03	
1O	0	-419	20	-4	0	-5	-12	1	0.00	0.01	0.02	
1P	0	-419	21	-4	0	-5	-13	1	0.00	0.01	0.03	
2	0	-1447	27	0	0	0	-17	1	0.00	0.03	0.04	
1A	122	-2790	5	4	0	0	3	1	0.00	0.06	0.06	
1B	122	-2790	10	4	0	0	6	1	0.00	0.06	0.07	
1C	122	-2790	5	-3	0	-1	3	1	0.00	0.06	0.06	
1D	122	-2790	10	-3	0	-1	6	1	0.00	0.06	0.07	
1E	122	842	5	4	0	0	3	1	0.00	0.02	0.02	
1F	122	842	10	4	0	0	6	1	0.00	0.02	0.02	
1G	122	842	5	-3	0	-1	3	1	0.00	0.02	0.02	
1H	122	842	10	-3	0	-1	6	1	0.00	0.02	0.02	
1I	122	-1540	7	4	0	0	4	1	0.00	0.03	0.04	
1J	122	-1540	8	4	0	0	5	1	0.00	0.03	0.04	
1K	122	-1540	7	-4	0	-1	4	1	0.00	0.03	0.04	
1L	122	-1540	8	-4	0	-1	5	1	0.00	0.03	0.04	
1M	122	-409	7	4	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1N	122	-409	8	4	0	0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1O	122	-409	7	-4	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1P	122	-409	8	-4	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.01	
2	122	-1434	11	0	0	-0	6	1	0.00	0.03	0.04	
1A	244	-2780	-8	4	0	-4	1	1	0.00	0.06	0.07	
1B	244	-2780	-3	4	0	-4	11	1	0.00	0.06	0.07	
1C	244	-2780	-8	-3	0	4	1	1	0.00	0.06	0.07	
1D	244	-2780	-3	-3	0	4	11	1	0.00	0.06	0.07	
1E	244	852	-8	4	0	-4	1	1	0.00	0.02	0.03	
1F	244	852	-3	4	0	-4	11	1	0.00	0.02	0.03	
1G	244	852	-8	-3	0	4	1	1	0.00	0.02	0.03	
1H	244	852	-3	-3	0	4	11	1	0.00	0.02	0.03	
1I	244	-1530	-6	4	0	-4	4	1	0.00	0.03	0.04	
1J	244	-1530	-4	4	0	-4	7	1	0.00	0.03	0.05	
1K	244	-1530	-6	-4	0	4	4	1	0.00	0.03	0.04	
1L	244	-1530	-4	-4	0	4	7	1	0.00	0.03	0.04	
1M	244	-399	-6	4	0	-4	4	1	0.00	0.01	0.02	
1N	244	-399	-4	4	0	-4	7	1	0.00	0.01	0.02	
1O	244	-399	-6	-4	0	4	4	1	0.00	0.01	0.02	
1P	244	-399	-4	-4	0	4	7	1	0.00	0.01	0.02	
2	244	-1421	-6	0	0	-0	9	1	0.00	0.03	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2800	5	-11	1	0.2389	0.7786	1.0360	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 153
1B	-2800	5	-14	1	0.2389	0.7786	0.9938	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 153
1C	-2800	-5	-11	1	0.2389	0.7786	1.0360	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 153
1D	-2800	-5	-14	1	0.2389	0.7786	0.9938	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 153
1I	-1550	5	-12	1	0.2389	0.8775	1.0130	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 153
1J	-1550	5	-13	1	0.2389	0.8775	1.0046	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 153
1K	-1550	-5	-12	1	0.2389	0.8775	1.0130	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 153
1L	-1550	-5	-13	1	0.2389	0.8775	1.0046	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 153
1M	-419	5	-12	1	0.2389	0.9669	1.0035	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 153

1N	-419	5	-13	1	0.2389	0.9669	1.0012	--	--	0.04	--	0.05 Snell. 'zx'= 153
1O	-419	-5	-12	1	0.2389	0.9669	1.0035	--	--	0.04	--	0.05 Snell. 'zx'= 153
1P	-419	-5	-13	1	0.2389	0.9669	1.0012	--	--	0.04	--	0.05 Snell. 'zx'= 153
2	-1447	-0	-17	1	0.2389	0.9168	1.0005	--	--	0.13	--	0.14 Snell. 'zx'= 153

Lavoro: **STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
Gruppo: **1** Descrizione: **PILASTRI**
Tabella: **Tabella pilastri** Struttura: **Nuova**
Tipo acciaio: **S 235** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica yx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
Tipologia sismica zx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 1 NF 18 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2177	1	106	1	280	103	1	0.00	0.01	0.05	
1B	0	-2177	221	106	1	280	-493	1	0.01	0.01	0.06	
1C	0	-2177	1	-105	1	-276	103	1	0.00	0.01	0.05	
1D	0	-2177	221	-105	1	-276	-493	1	0.01	0.01	0.05	
1E	0	-1867	1	106	1	280	103	1	0.00	0.01	0.05	
1F	0	-1867	221	106	1	280	-493	1	0.01	0.01	0.06	
1G	0	-1867	1	-105	1	-276	103	1	0.00	0.01	0.05	
1H	0	-1867	221	-105	1	-276	-493	1	0.01	0.01	0.05	
1I	0	-2089	29	69	1	183	27	1	0.00	0.01	0.03	
1J	0	-2089	194	69	1	183	-416	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	-2089	29	-68	1	-179	27	1	0.00	0.01	0.03	
1L	0	-2089	194	-68	1	-179	-416	1	0.01	0.01	0.04	
1M	0	-1955	29	69	1	183	27	1	0.00	0.01	0.03	
1N	0	-1955	194	69	1	183	-416	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	-1955	29	-68	1	-179	27	1	0.00	0.01	0.03	
1P	0	-1955	194	-68	1	-179	-416	1	0.01	0.01	0.04	
2	0	-2940	164	0	0	3	-286	1	0.01	0.02	0.03	
1A	150	-2100	1	106	1	122	105	1	0.00	0.01	0.02	
1B	150	-2100	221	106	1	122	-160	1	0.01	0.01	0.02	
1C	150	-2100	1	-105	1	-118	105	1	0.00	0.01	0.02	
1D	150	-2100	221	-105	1	-118	-160	1	0.01	0.01	0.02	
1E	150	-1790	1	106	1	122	105	1	0.00	0.01	0.02	
1F	150	-1790	221	106	1	122	-160	1	0.01	0.01	0.02	
1G	150	-1790	1	-105	1	-118	105	1	0.00	0.01	0.02	
1H	150	-1790	221	-105	1	-118	-160	1	0.01	0.01	0.02	
1I	150	-2012	29	69	1	80	71	1	0.00	0.01	0.02	
1J	150	-2012	194	69	1	80	-126	1	0.01	0.01	0.02	
1K	150	-2012	29	-68	1	-76	71	1	0.00	0.01	0.01	
1L	150	-2012	194	-68	1	-76	-126	1	0.01	0.01	0.01	
1M	150	-1878	29	69	1	80	71	1	0.00	0.01	0.02	
1N	150	-1878	194	69	1	80	-126	1	0.01	0.01	0.02	
1O	150	-1878	29	-68	1	-76	71	1	0.00	0.01	0.01	
1P	150	-1878	194	-68	1	-76	-126	1	0.01	0.01	0.01	
2	150	-2840	164	0	0	3	-41	1	0.01	0.02	0.00	
1A	300	-2023	1	106	1	-37	106	1	0.00	0.01	0.01	
1B	300	-2023	221	106	1	-37	173	1	0.01	0.01	0.02	
1C	300	-2023	1	-105	1	40	106	1	0.00	0.01	0.01	
1D	300	-2023	221	-105	1	40	173	1	0.01	0.01	0.02	
1E	300	-1713	1	106	1	-37	106	1	0.00	0.01	0.01	
1F	300	-1713	221	106	1	-37	173	1	0.01	0.01	0.02	
1G	300	-1713	1	-105	1	40	106	1	0.00	0.01	0.01	
1H	300	-1713	221	-105	1	40	173	1	0.01	0.01	0.02	
1I	300	-1935	29	69	1	-23	114	1	0.00	0.01	0.01	
1J	300	-1935	194	69	1	-23	165	1	0.01	0.01	0.02	
1K	300	-1935	29	-68	1	26	114	1	0.00	0.01	0.01	
1L	300	-1935	194	-68	1	26	165	1	0.01	0.01	0.02	
1M	300	-1801	29	69	1	-23	114	1	0.00	0.01	0.01	
1N	300	-1801	194	69	1	-23	165	1	0.01	0.01	0.02	
1O	300	-1801	29	-68	1	26	114	1	0.00	0.01	0.01	
1P	300	-1801	194	-68	1	26	165	1	0.01	0.01	0.02	
2	300	-2740	164	0	0	2	205	1	0.01	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2177	280	106	1	0.7210	0.9927	1.0093	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1B	-2177	280	-493	1	0.7210	0.9927	0.9974	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1C	-2177	-276	106	1	0.7210	0.9925	1.0093	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1D	-2177	-276	-493	1	0.7210	0.9925	0.9974	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1E	-1867	280	106	1	0.7210	0.9938	1.0080	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1F	-1867	280	-493	1	0.7210	0.9938	0.9978	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 66

1G	-1867	-276	106	1	0.7210	0.9935	1.0080	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1H	-1867	-276	-493	1	0.7210	0.9935	0.9978	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 66
1I	-2089	183	114	1	0.7210	0.9931	1.0026	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1J	-2089	183	-416	1	0.7210	0.9931	0.9972	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1K	-2089	-179	114	1	0.7210	0.9927	1.0026	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1L	-2089	-179	-416	1	0.7210	0.9927	0.9972	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1M	-1955	183	114	1	0.7210	0.9935	1.0024	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1N	-1955	183	-416	1	0.7210	0.9935	0.9973	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1O	-1955	-179	114	1	0.7210	0.9932	1.0024	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1P	-1955	-179	-416	1	0.7210	0.9932	0.9973	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
2	-2940	3	-286	1	0.7210	1.0102	0.9921	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 2 NI 2 NF 17 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3867	32	109	0	283	-34	1	0.00	0.03	0.05	
1B	0	-3867	46	109	0	283	-76	1	0.00	0.03	0.05	
1C	0	-3867	32	-109	0	-283	-34	1	0.00	0.03	0.05	
1D	0	-3867	46	-109	0	-283	-76	1	0.00	0.03	0.05	
1E	0	-2969	32	109	0	283	-34	1	0.00	0.02	0.05	
1F	0	-2969	46	109	0	283	-76	1	0.00	0.02	0.05	
1G	0	-2969	32	-109	0	-283	-34	1	0.00	0.02	0.05	
1H	0	-2969	46	-109	0	-283	-76	1	0.00	0.02	0.05	
1I	0	-4688	18	71	0	184	12	1	0.00	0.03	0.03	
1J	0	-4688	60	71	0	184	-122	1	0.00	0.03	0.04	
1K	0	-4688	18	-71	0	-184	12	1	0.00	0.03	0.03	
1L	0	-4688	60	-71	0	-184	-122	1	0.00	0.03	0.04	
1M	0	-2148	18	71	0	184	12	1	0.00	0.01	0.03	
1N	0	-2148	60	71	0	184	-122	1	0.00	0.01	0.04	
1O	0	-2148	18	-71	0	-184	12	1	0.00	0.01	0.03	
1P	0	-2148	60	-71	0	-184	-122	1	0.00	0.01	0.04	
2	0	-4986	57	-0	0	0	-81	1	0.00	0.03	0.01	
1A	150	-3790	32	109	0	120	13	1	0.00	0.03	0.02	
1B	150	-3790	46	109	0	120	-6	1	0.00	0.03	0.02	
1C	150	-3790	32	-109	0	-120	13	1	0.00	0.03	0.02	
1D	150	-3790	46	-109	0	-120	-6	1	0.00	0.03	0.02	
1E	150	-2892	32	109	0	120	13	1	0.00	0.02	0.02	
1F	150	-2892	46	109	0	120	-6	1	0.00	0.02	0.02	
1G	150	-2892	32	-109	0	-120	13	1	0.00	0.02	0.02	
1H	150	-2892	46	-109	0	-120	-6	1	0.00	0.02	0.02	
1I	150	-4611	18	71	0	78	40	1	0.00	0.03	0.01	
1J	150	-4611	60	71	0	78	-33	1	0.00	0.03	0.01	
1K	150	-4611	18	-71	0	-78	40	1	0.00	0.03	0.01	
1L	150	-4611	60	-71	0	-78	-33	1	0.00	0.03	0.01	
1M	150	-2071	18	71	0	78	40	1	0.00	0.01	0.01	
1N	150	-2071	60	71	0	78	-33	1	0.00	0.01	0.01	
1O	150	-2071	18	-71	0	-78	40	1	0.00	0.01	0.01	
1P	150	-2071	60	-71	0	-78	-33	1	0.00	0.01	0.01	
2	150	-4886	57	-0	0	0	5	1	0.00	0.03	0.00	
1A	300	-3713	32	109	0	-43	59	1	0.00	0.02	0.01	
1B	300	-3713	46	109	0	-43	64	1	0.00	0.02	0.01	
1C	300	-3713	32	-109	0	43	59	1	0.00	0.02	0.01	
1D	300	-3713	46	-109	0	43	64	1	0.00	0.02	0.01	
1E	300	-2815	32	109	0	-43	59	1	0.00	0.02	0.01	
1F	300	-2815	46	109	0	-43	64	1	0.00	0.02	0.01	
1G	300	-2815	32	-109	0	43	59	1	0.00	0.02	0.01	
1H	300	-2815	46	-109	0	43	64	1	0.00	0.02	0.01	
1I	300	-4534	18	71	0	-28	67	1	0.00	0.03	0.01	
1J	300	-4534	60	71	0	-28	56	1	0.00	0.03	0.01	
1K	300	-4534	18	-71	0	28	67	1	0.00	0.03	0.01	
1L	300	-4534	60	-71	0	28	56	1	0.00	0.03	0.01	
1M	300	-1994	18	71	0	-28	67	1	0.00	0.01	0.01	
1N	300	-1994	60	71	0	-28	56	1	0.00	0.01	0.01	
1O	300	-1994	18	-71	0	28	67	1	0.00	0.01	0.01	
1P	300	-1994	60	-71	0	28	56	1	0.00	0.01	0.01	
2	300	-4786	57	-0	0	0	91	1	0.00	0.03	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3867	283	59	1	0.7210	0.9864	0.9920	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1B	-3867	283	-76	1	0.7210	0.9864	0.9875	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1C	-3867	-283	59	1	0.7210	0.9864	0.9920	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1D	-3867	-283	-76	1	0.7210	0.9864	0.9875	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1E	-2969	283	59	1	0.7210	0.9895	0.9938	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1F	-2969	283	-76	1	0.7210	0.9895	0.9904	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1G	-2969	-283	59	1	0.7210	0.9895	0.9938	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1H	-2969	-283	-76	1	0.7210	0.9895	0.9904	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1I	-4688	184	67	1	0.7210	0.9835	1.0048	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1J	-4688	184	-122	1	0.7210	0.9835	0.9923	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1K	-4688	-184	67	1	0.7210	0.9835	1.0048	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1L	-4688	-184	-122	1	0.7210	0.9835	0.9923	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1M	-2148	184	67	1	0.7210	0.9924	1.0022	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1N	-2148	184	-122	1	0.7210	0.9924	0.9965	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66

1O	-2148	-184	67	1	0.7210	0.9924	1.0022	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1P	-2148	-184	-122	1	0.7210	0.9924	0.9965	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
2	-4986	0	91	1	0.7210	1.0126	0.9830	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 3 NI 3 NF 16 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2193	2	105	-1	276	103	1	0.00	0.01	0.05	
1B	0	-2193	221	105	-1	276	-493	1	0.01	0.01	0.05	
1C	0	-2193	2	-106	-1	-280	103	1	0.00	0.01	0.05	
1D	0	-2193	221	-106	-1	-280	-493	1	0.01	0.01	0.06	
1E	0	-1867	2	105	-1	276	103	1	0.00	0.01	0.05	
1F	0	-1867	221	105	-1	276	-493	1	0.01	0.01	0.05	
1G	0	-1867	2	-106	-1	-280	103	1	0.00	0.01	0.05	
1H	0	-1867	221	-106	-1	-280	-493	1	0.01	0.01	0.06	
1I	0	-2101	31	68	-1	179	22	1	0.00	0.01	0.03	
1J	0	-2101	192	68	-1	179	-413	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	-2101	31	-69	-1	-184	22	1	0.00	0.01	0.03	
1L	0	-2101	192	-69	-1	-184	-413	1	0.01	0.01	0.04	
1M	0	-1959	31	68	-1	179	22	1	0.00	0.01	0.03	
1N	0	-1959	192	68	-1	179	-413	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	-1959	31	-69	-1	-184	22	1	0.00	0.01	0.03	
1P	0	-1959	192	-69	-1	-184	-413	1	0.01	0.01	0.04	
2	0	-2952	164	-0	-0	-3	-287	1	0.01	0.02	0.03	
1A	150	-2116	2	105	-1	118	104	1	0.00	0.01	0.02	
1B	150	-2116	221	105	-1	118	-160	1	0.01	0.01	0.02	
1C	150	-2116	2	-106	-1	-122	104	1	0.00	0.01	0.02	
1D	150	-2116	221	-106	-1	-122	-160	1	0.01	0.01	0.02	
1E	150	-1790	2	105	-1	118	104	1	0.00	0.01	0.02	
1F	150	-1790	221	105	-1	118	-160	1	0.01	0.01	0.02	
1G	150	-1790	2	-106	-1	-122	104	1	0.00	0.01	0.02	
1H	150	-1790	221	-106	-1	-122	-160	1	0.01	0.01	0.02	
1I	150	-2024	31	68	-1	76	68	1	0.00	0.01	0.01	
1J	150	-2024	192	68	-1	76	-124	1	0.01	0.01	0.01	
1K	150	-2024	31	-69	-1	-80	68	1	0.00	0.01	0.02	
1L	150	-2024	192	-69	-1	-80	-124	1	0.01	0.01	0.02	
1M	150	-1882	31	68	-1	76	68	1	0.00	0.01	0.01	
1N	150	-1882	192	68	-1	76	-124	1	0.01	0.01	0.01	
1O	150	-1882	31	-69	-1	-80	68	1	0.00	0.01	0.02	
1P	150	-1882	192	-69	-1	-80	-124	1	0.01	0.01	0.02	
2	150	-2852	164	-0	-0	-3	-41	1	0.01	0.02	0.00	
1A	300	-2039	2	105	-1	-40	106	1	0.00	0.01	0.01	
1B	300	-2039	221	105	-1	-40	173	1	0.01	0.01	0.02	
1C	300	-2039	2	-106	-1	37	106	1	0.00	0.01	0.01	
1D	300	-2039	221	-106	-1	37	173	1	0.01	0.01	0.02	
1E	300	-1713	2	105	-1	-40	106	1	0.00	0.01	0.01	
1F	300	-1713	221	105	-1	-40	173	1	0.01	0.01	0.02	
1G	300	-1713	2	-106	-1	37	106	1	0.00	0.01	0.01	
1H	300	-1713	221	-106	-1	37	173	1	0.01	0.01	0.02	
1I	300	-1947	31	68	-1	-26	115	1	0.00	0.01	0.01	
1J	300	-1947	192	68	-1	-26	165	1	0.01	0.01	0.02	
1K	300	-1947	31	-69	-1	23	115	1	0.00	0.01	0.01	
1L	300	-1947	192	-69	-1	23	165	1	0.01	0.01	0.02	
1M	300	-1805	31	68	-1	-26	115	1	0.00	0.01	0.01	
1N	300	-1805	192	68	-1	-26	165	1	0.01	0.01	0.02	
1O	300	-1805	31	-69	-1	23	115	1	0.00	0.01	0.01	
1P	300	-1805	192	-69	-1	23	165	1	0.01	0.01	0.02	
2	300	-2752	164	-0	-0	-2	205	1	0.01	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2193	276	106	1	0.7210	0.9924	1.0093	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1B	-2193	276	-493	1	0.7210	0.9924	0.9974	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1C	-2193	-280	106	1	0.7210	0.9927	1.0093	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1D	-2193	-280	-493	1	0.7210	0.9927	0.9974	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1E	-1867	276	106	1	0.7210	0.9936	1.0079	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1F	-1867	276	-493	1	0.7210	0.9936	0.9978	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 66
1G	-1867	-280	106	1	0.7210	0.9938	1.0079	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1H	-1867	-280	-493	1	0.7210	0.9938	0.9978	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'= 66
1I	-2101	179	115	1	0.7210	0.9927	1.0023	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1J	-2101	179	-413	1	0.7210	0.9927	0.9971	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1K	-2101	-184	115	1	0.7210	0.9930	1.0023	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1L	-2101	-184	-413	1	0.7210	0.9930	0.9971	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1M	-1959	179	115	1	0.7210	0.9932	1.0021	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1N	-1959	179	-413	1	0.7210	0.9932	0.9973	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1O	-1959	-184	115	1	0.7210	0.9935	1.0021	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1P	-1959	-184	-413	1	0.7210	0.9935	0.9973	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
2	-2952	-3	-287	1	0.7210	1.0092	0.9921	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 4 NI 4 NF 15 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN			daN*m					
1A	0	-7159	-113	16	0	46	303	1	0.00	0.05	0.03
1B	0	-7159	123	16	0	46	-322	1	0.00	0.05	0.03
1C	0	-7159	-113	-7	0	-17	303	1	0.00	0.05	0.03
1D	0	-7159	123	-7	0	-17	-322	1	0.00	0.05	0.03
1E	0	-4367	-113	16	0	46	303	1	0.00	0.03	0.03
1F	0	-4367	123	16	0	46	-322	1	0.00	0.03	0.03
1G	0	-4367	-113	-7	0	-17	303	1	0.00	0.03	0.03
1H	0	-4367	123	-7	0	-17	-322	1	0.00	0.03	0.03
1I	0	-6203	-92	8	0	24	247	1	0.00	0.04	0.02
1J	0	-6203	102	8	0	24	-265	1	0.00	0.04	0.02
1K	0	-6203	-92	1	0	5	247	1	0.00	0.04	0.02
1L	0	-6203	102	1	0	5	-265	1	0.00	0.04	0.02
1M	0	-5323	-92	8	0	24	247	1	0.00	0.04	0.02
1N	0	-5323	102	8	0	24	-265	1	0.00	0.04	0.02
1O	0	-5323	-92	1	0	5	247	1	0.00	0.04	0.02
1P	0	-5323	102	1	0	5	-265	1	0.00	0.04	0.02
2	0	-8434	7	7	0	21	-14	1	0.00	0.06	0.00
1A	150	-7082	-113	16	0	22	134	1	0.00	0.05	0.01
1B	150	-7082	123	16	0	22	-137	1	0.00	0.05	0.01
1C	150	-7082	-113	-7	0	-7	134	1	0.00	0.05	0.01
1D	150	-7082	123	-7	0	-7	-137	1	0.00	0.05	0.01
1E	150	-4290	-113	16	0	22	134	1	0.00	0.03	0.01
1F	150	-4290	123	16	0	22	-137	1	0.00	0.03	0.01
1G	150	-4290	-113	-7	0	-7	134	1	0.00	0.03	0.01
1H	150	-4290	123	-7	0	-7	-137	1	0.00	0.03	0.01
1I	150	-6126	-92	8	0	12	109	1	0.00	0.04	0.01
1J	150	-6126	102	8	0	12	-112	1	0.00	0.04	0.01
1K	150	-6126	-92	1	0	3	109	1	0.00	0.04	0.01
1L	150	-6126	102	1	0	3	-112	1	0.00	0.04	0.01
1M	150	-5246	-92	8	0	12	109	1	0.00	0.04	0.01
1N	150	-5246	102	8	0	12	-112	1	0.00	0.04	0.01
1O	150	-5246	-92	1	0	3	109	1	0.00	0.04	0.01
1P	150	-5246	102	1	0	3	-112	1	0.00	0.04	0.01
2	150	-8334	7	7	0	11	-2	1	0.00	0.06	0.00
1A	300	-7005	-113	16	0	-2	-36	1	0.00	0.05	0.00
1B	300	-7005	123	16	0	-2	48	1	0.00	0.05	0.00
1C	300	-7005	-113	-7	0	3	-36	1	0.00	0.05	0.00
1D	300	-7005	123	-7	0	3	48	1	0.00	0.05	0.00
1E	300	-4213	-113	16	0	-2	-36	1	0.00	0.03	0.00
1F	300	-4213	123	16	0	-2	48	1	0.00	0.03	0.00
1G	300	-4213	-113	-7	0	3	-36	1	0.00	0.03	0.00
1H	300	-4213	123	-7	0	3	48	1	0.00	0.03	0.00
1I	300	-6049	-92	8	0	-0	-28	1	0.00	0.04	0.00
1J	300	-6049	102	8	0	-0	40	1	0.00	0.04	0.00
1K	300	-6049	-92	1	0	1	-28	1	0.00	0.04	0.00
1L	300	-6049	102	1	0	1	40	1	0.00	0.04	0.00
1M	300	-5169	-92	8	0	-0	-28	1	0.00	0.03	0.00
1N	300	-5169	102	8	0	-0	40	1	0.00	0.03	0.00
1O	300	-5169	-92	1	0	1	-28	1	0.00	0.03	0.00
1P	300	-5169	102	1	0	1	40	1	0.00	0.03	0.00
2	300	-8234	7	7	0	1	9	1	0.00	0.06	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-7159	46	303	1	0.7210	0.9815	0.9985	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1B	-7159	46	-322	1	0.7210	0.9815	0.9976	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1C	-7159	-17	303	1	0.7210	0.9727	0.9985	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1D	-7159	-17	-322	1	0.7210	0.9727	0.9976	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1E	-4367	46	303	1	0.7210	0.9887	0.9991	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1F	-4367	46	-322	1	0.7210	0.9887	0.9985	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1G	-4367	-17	303	1	0.7210	0.9834	0.9991	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1H	-4367	-17	-322	1	0.7210	0.9834	0.9985	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1I	-6203	24	247	1	0.7210	0.9858	0.9987	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1J	-6203	24	-265	1	0.7210	0.9858	0.9978	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1K	-6203	5	247	1	0.7210	1.0028	0.9987	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1L	-6203	5	-265	1	0.7210	1.0028	0.9978	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1M	-5323	24	247	1	0.7210	0.9878	0.9989	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1N	-5323	24	-265	1	0.7210	0.9878	0.9981	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1O	-5323	5	247	1	0.7210	1.0024	0.9989	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1P	-5323	5	-265	1	0.7210	1.0024	0.9981	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
2	-8434	21	-14	1	0.7210	0.9837	0.9801	--	--	0.08	--	0.08	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 5 NI 5 NF 14 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-6133	-21	14	-0	39	54	1	0.00	0.04	0.01	
1B	0	-6133	24	14	-0	39	-61	1	0.00	0.04	0.01	
1C	0	-6133	-21	-13	-0	-38	54	1	0.00	0.04	0.01	
1D	0	-6133	24	-13	-0	-38	-61	1	0.00	0.04	0.01	

1E	0	-5827	-21	14	-0	39	54	1	0.00	0.04	0.01
1F	0	-5827	24	14	-0	39	-61	1	0.00	0.04	0.01
1G	0	-5827	-21	-13	-0	-38	54	1	0.00	0.04	0.01
1H	0	-5827	24	-13	-0	-38	-61	1	0.00	0.04	0.01
1I	0	-6038	-71	4	-0	12	182	1	0.00	0.04	0.02
1J	0	-6038	75	4	-0	12	-189	1	0.00	0.04	0.02
1K	0	-6038	-71	-4	-0	-12	182	1	0.00	0.04	0.02
1L	0	-6038	75	-4	-0	-12	-189	1	0.00	0.04	0.02
1M	0	-5922	-71	4	-0	12	182	1	0.00	0.04	0.02
1N	0	-5922	75	4	-0	12	-189	1	0.00	0.04	0.02
1O	0	-5922	-71	-4	-0	-12	182	1	0.00	0.04	0.02
1P	0	-5922	75	-4	-0	-12	-189	1	0.00	0.04	0.02
2	0	-8748	3	0	-0	0	-5	1	0.00	0.06	0.00
1A	150	-6056	-21	14	-0	18	22	1	0.00	0.04	0.00
1B	150	-6056	24	14	-0	18	-24	1	0.00	0.04	0.00
1C	150	-6056	-21	-13	-0	-18	22	1	0.00	0.04	0.00
1D	150	-6056	24	-13	-0	-18	-24	1	0.00	0.04	0.00
1E	150	-5751	-21	14	-0	18	22	1	0.00	0.04	0.00
1F	150	-5751	24	14	-0	18	-24	1	0.00	0.04	0.00
1G	150	-5751	-21	-13	-0	-18	22	1	0.00	0.04	0.00
1H	150	-5751	24	-13	-0	-18	-24	1	0.00	0.04	0.00
1I	150	-5961	-71	4	-0	6	75	1	0.00	0.04	0.01
1J	150	-5961	75	4	-0	6	-77	1	0.00	0.04	0.01
1K	150	-5961	-71	-4	-0	-6	75	1	0.00	0.04	0.01
1L	150	-5961	75	-4	-0	-6	-77	1	0.00	0.04	0.01
1M	150	-5846	-71	4	-0	6	75	1	0.00	0.04	0.01
1N	150	-5846	75	4	-0	6	-77	1	0.00	0.04	0.01
1O	150	-5846	-71	-4	-0	-6	75	1	0.00	0.04	0.01
1P	150	-5846	75	-4	-0	-6	-77	1	0.00	0.04	0.01
2	150	-8648	3	0	-0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1A	300	-5980	-21	14	-0	-3	-10	1	0.00	0.04	0.00
1B	300	-5980	24	14	-0	-3	14	1	0.00	0.04	0.00
1C	300	-5980	-21	-13	-0	2	-10	1	0.00	0.04	0.00
1D	300	-5980	24	-13	-0	2	14	1	0.00	0.04	0.00
1E	300	-5674	-21	14	-0	-3	-10	1	0.00	0.04	0.00
1F	300	-5674	24	14	-0	-3	14	1	0.00	0.04	0.00
1G	300	-5674	-21	-13	-0	2	-10	1	0.00	0.04	0.00
1H	300	-5674	24	-13	-0	2	14	1	0.00	0.04	0.00
1I	300	-5885	-71	4	-0	-1	-32	1	0.00	0.04	0.00
1J	300	-5885	75	4	-0	-1	36	1	0.00	0.04	0.00
1K	300	-5885	-71	-4	-0	1	-32	1	0.00	0.04	0.00
1L	300	-5885	75	-4	-0	1	36	1	0.00	0.04	0.00
1M	300	-5769	-71	4	-0	-1	-32	1	0.00	0.04	0.00
1N	300	-5769	75	4	-0	-1	36	1	0.00	0.04	0.00
1O	300	-5769	-71	-4	-0	1	-32	1	0.00	0.04	0.00
1P	300	-5769	75	-4	-0	1	36	1	0.00	0.04	0.00
2	300	-8548	3	0	-0	-0	3	1	0.00	0.06	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-6133	39	54	1	0.7210	0.9824	0.9971	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1B	-6133	39	-61	1	0.7210	0.9824	0.9961	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1C	-6133	-38	54	1	0.7210	0.9832	0.9971	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1D	-6133	-38	-61	1	0.7210	0.9832	0.9961	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1E	-5827	39	54	1	0.7210	0.9833	0.9973	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1F	-5827	39	-61	1	0.7210	0.9833	0.9963	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1G	-5827	-38	54	1	0.7210	0.9840	0.9973	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1H	-5827	-38	-61	1	0.7210	0.9840	0.9963	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1I	-6038	12	182	1	0.7210	0.9819	0.9972	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1J	-6038	12	-189	1	0.7210	0.9819	0.9969	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1K	-6038	-12	182	1	0.7210	0.9842	0.9972	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1L	-6038	-12	-189	1	0.7210	0.9842	0.9969	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1M	-5922	12	182	1	0.7210	0.9823	0.9973	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1N	-5922	12	-189	1	0.7210	0.9823	0.9969	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1O	-5922	-12	182	1	0.7210	0.9845	0.9973	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1P	-5922	-12	-189	1	0.7210	0.9845	0.9969	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
2	-8748	0	-5	1	0.7210	0.9302	0.9833	--	--	0.08	--	0.08	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 6 NI 6 NF 13 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-7196	-113	7	-0	17	303	1	0.00	0.05	0.03	
1B	0	-7196	123	7	-0	17	-322	1	0.00	0.05	0.03	
1C	0	-7196	-113	-15	-0	-45	303	1	0.00	0.05	0.03	
1D	0	-7196	123	-15	-0	-45	-322	1	0.00	0.05	0.03	
1E	0	-4416	-113	7	-0	17	303	1	0.00	0.03	0.03	
1F	0	-4416	123	7	-0	17	-322	1	0.00	0.03	0.03	
1G	0	-4416	-113	-15	-0	-45	303	1	0.00	0.03	0.03	
1H	0	-4416	123	-15	-0	-45	-322	1	0.00	0.03	0.03	
1I	0	-6245	-90	-1	-0	-4	243	1	0.00	0.04	0.02	
1J	0	-6245	101	-1	-0	-4	-262	1	0.00	0.04	0.02	
1K	0	-6245	-90	-7	-0	-24	243	1	0.00	0.04	0.02	
1L	0	-6245	101	-7	-0	-24	-262	1	0.00	0.04	0.02	

1M	0	-5367	-90	-1	-0	-4	243	1	0.00	0.04	0.02
1N	0	-5367	101	-1	-0	-4	-262	1	0.00	0.04	0.02
1O	0	-5367	-90	-7	-0	-24	243	1	0.00	0.04	0.02
1P	0	-5367	101	-7	-0	-24	-262	1	0.00	0.04	0.02
2	0	-8497	8	-6	-0	-21	-14	1	0.00	0.06	0.00
1A	150	-7119	-113	7	-0	7	134	1	0.00	0.05	0.01
1B	150	-7119	123	7	-0	7	-137	1	0.00	0.05	0.01
1C	150	-7119	-113	-15	-0	-23	134	1	0.00	0.05	0.01
1D	150	-7119	123	-15	-0	-23	-137	1	0.00	0.05	0.01
1E	150	-4339	-113	7	-0	7	134	1	0.00	0.03	0.01
1F	150	-4339	123	7	-0	7	-137	1	0.00	0.03	0.01
1G	150	-4339	-113	-15	-0	-23	134	1	0.00	0.03	0.01
1H	150	-4339	123	-15	-0	-23	-137	1	0.00	0.03	0.01
1I	150	-6168	-90	-1	-0	-3	108	1	0.00	0.04	0.01
1J	150	-6168	101	-1	-0	-3	-111	1	0.00	0.04	0.01
1K	150	-6168	-90	-7	-0	-13	108	1	0.00	0.04	0.01
1L	150	-6168	101	-7	-0	-13	-111	1	0.00	0.04	0.01
1M	150	-5290	-90	-1	-0	-3	108	1	0.00	0.04	0.01
1N	150	-5290	101	-1	-0	-3	-111	1	0.00	0.04	0.01
1O	150	-5290	-90	-7	-0	-13	108	1	0.00	0.04	0.01
1P	150	-5290	101	-7	-0	-13	-111	1	0.00	0.04	0.01
2	150	-8397	8	-6	-0	-12	-3	1	0.00	0.06	0.00
1A	300	-7042	-113	7	-0	-3	-35	1	0.00	0.05	0.00
1B	300	-7042	123	7	-0	-3	48	1	0.00	0.05	0.00
1C	300	-7042	-113	-15	-0	-0	-35	1	0.00	0.05	0.00
1D	300	-7042	123	-15	-0	-0	48	1	0.00	0.05	0.00
1E	300	-4262	-113	7	-0	-3	-35	1	0.00	0.03	0.00
1F	300	-4262	123	7	-0	-3	48	1	0.00	0.03	0.00
1G	300	-4262	-113	-15	-0	-0	-35	1	0.00	0.03	0.00
1H	300	-4262	123	-15	-0	-0	48	1	0.00	0.03	0.00
1I	300	-6091	-90	-1	-0	-2	-27	1	0.00	0.04	0.00
1J	300	-6091	101	-1	-0	-2	40	1	0.00	0.04	0.00
1K	300	-6091	-90	-7	-0	-1	-27	1	0.00	0.04	0.00
1L	300	-6091	101	-7	-0	-1	40	1	0.00	0.04	0.00
1M	300	-5213	-90	-1	-0	-2	-27	1	0.00	0.03	0.00
1N	300	-5213	101	-1	-0	-2	40	1	0.00	0.03	0.00
1O	300	-5213	-90	-7	-0	-1	-27	1	0.00	0.03	0.00
1P	300	-5213	101	-7	-0	-1	40	1	0.00	0.03	0.00
2	300	-8297	8	-6	-0	-3	9	1	0.00	0.06	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-7196	17	303	1	0.7210	0.9716	0.9985	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1B	-7196	17	-322	1	0.7210	0.9716	0.9975	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1C	-7196	-45	303	1	0.7210	0.9847	0.9985	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1D	-7196	-45	-322	1	0.7210	0.9847	0.9975	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1E	-4416	17	303	1	0.7210	0.9826	0.9991	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1F	-4416	17	-322	1	0.7210	0.9826	0.9985	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1G	-4416	-45	303	1	0.7210	0.9906	0.9991	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1H	-4416	-45	-322	1	0.7210	0.9906	0.9985	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1I	-6245	-4	243	1	0.7210	1.0155	0.9988	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1J	-6245	-4	-262	1	0.7210	1.0155	0.9977	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1K	-6245	-24	243	1	0.7210	0.9895	0.9988	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1L	-6245	-24	-262	1	0.7210	0.9895	0.9977	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1M	-5367	-4	243	1	0.7210	1.0133	0.9989	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1N	-5367	-4	-262	1	0.7210	1.0133	0.9981	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1O	-5367	-24	243	1	0.7210	0.9910	0.9989	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1P	-5367	-24	-262	1	0.7210	0.9910	0.9981	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
2	-8497	-21	-14	1	0.7210	0.9909	0.9796	--	--	0.08	--	0.08	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 7 NI 7 NF 12 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2245	-233	108	-1	286	510	1	0.01	0.02	0.06	
1B	0	-2245	-13	108	-1	286	-85	1	0.00	0.02	0.05	
1C	0	-2245	-233	-107	-1	-281	510	1	0.01	0.02	0.06	
1D	0	-2245	-13	-107	-1	-281	-85	1	0.00	0.02	0.05	
1E	0	-1955	-233	108	-1	286	510	1	0.01	0.01	0.06	
1F	0	-1955	-13	108	-1	286	-85	1	0.00	0.01	0.05	
1G	0	-1955	-233	-107	-1	-281	510	1	0.01	0.01	0.06	
1H	0	-1955	-13	-107	-1	-281	-85	1	0.00	0.01	0.05	
1I	0	-2166	-206	71	-1	188	435	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	-2166	-40	71	-1	188	-10	1	0.00	0.01	0.04	
1K	0	-2166	-206	-70	-1	-182	435	1	0.01	0.01	0.04	
1L	0	-2166	-40	-70	-1	-182	-10	1	0.00	0.01	0.03	
1M	0	-2034	-206	71	-1	188	435	1	0.01	0.01	0.04	
1N	0	-2034	-40	71	-1	188	-10	1	0.00	0.01	0.04	
1O	0	-2034	-206	-70	-1	-182	435	1	0.01	0.01	0.04	
1P	0	-2034	-40	-70	-1	-182	-10	1	0.00	0.01	0.03	
2	0	-3054	-181	1	-0	4	313	1	0.01	0.02	0.03	
1A	150	-2168	-233	108	-1	124	160	1	0.01	0.01	0.02	
1B	150	-2168	-13	108	-1	124	-103	1	0.00	0.01	0.02	

1C	150	-2168	-233	-107	-1	-120	160	1	0.01	0.01	0.02
1D	150	-2168	-13	-107	-1	-120	-103	1	0.00	0.01	0.02
1E	150	-1878	-233	108	-1	124	160	1	0.01	0.01	0.02
1F	150	-1878	-13	108	-1	124	-103	1	0.00	0.01	0.02
1G	150	-1878	-233	-107	-1	-120	160	1	0.01	0.01	0.02
1H	150	-1878	-13	-107	-1	-120	-103	1	0.00	0.01	0.02
1I	150	-2089	-206	71	-1	82	126	1	0.01	0.01	0.02
1J	150	-2089	-40	71	-1	82	-70	1	0.00	0.01	0.02
1K	150	-2089	-206	-70	-1	-78	126	1	0.01	0.01	0.01
1L	150	-2089	-40	-70	-1	-78	-70	1	0.00	0.01	0.01
1M	150	-1957	-206	71	-1	82	126	1	0.01	0.01	0.02
1N	150	-1957	-40	71	-1	82	-70	1	0.00	0.01	0.02
1O	150	-1957	-206	-70	-1	-78	126	1	0.01	0.01	0.01
1P	150	-1957	-40	-70	-1	-78	-70	1	0.00	0.01	0.01
2	150	-2954	-181	1	-0	3	42	1	0.01	0.02	0.00
1A	300	-2091	-233	108	-1	-38	-190	1	0.01	0.01	0.02
1B	300	-2091	-13	108	-1	-38	-122	1	0.00	0.01	0.01
1C	300	-2091	-233	-107	-1	41	-190	1	0.01	0.01	0.02
1D	300	-2091	-13	-107	-1	41	-122	1	0.00	0.01	0.01
1E	300	-1801	-233	108	-1	-38	-190	1	0.01	0.01	0.02
1F	300	-1801	-13	108	-1	-38	-122	1	0.00	0.01	0.01
1G	300	-1801	-233	-107	-1	41	-190	1	0.01	0.01	0.02
1H	300	-1801	-13	-107	-1	41	-122	1	0.00	0.01	0.01
1I	300	-2012	-206	71	-1	-24	-182	1	0.01	0.01	0.02
1J	300	-2012	-40	71	-1	-24	-130	1	0.00	0.01	0.01
1K	300	-2012	-206	-70	-1	27	-182	1	0.01	0.01	0.02
1L	300	-2012	-40	-70	-1	27	-130	1	0.00	0.01	0.01
1M	300	-1880	-206	71	-1	-24	-182	1	0.01	0.01	0.02
1N	300	-1880	-40	71	-1	-24	-130	1	0.00	0.01	0.01
1O	300	-1880	-206	-70	-1	27	-182	1	0.01	0.01	0.02
1P	300	-1880	-40	-70	-1	27	-130	1	0.00	0.01	0.01
2	300	-2854	-181	1	-0	2	-229	1	0.01	0.02	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2245	286	510	1	0.7210	0.9925	0.9972	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1B	-2245	286	-122	1	0.7210	0.9925	1.0070	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1C	-2245	-281	510	1	0.7210	0.9922	0.9972	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1D	-2245	-281	-122	1	0.7210	0.9922	1.0070	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1E	-1955	286	510	1	0.7210	0.9935	0.9975	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1F	-1955	286	-122	1	0.7210	0.9935	1.0061	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1G	-1955	-281	510	1	0.7210	0.9932	0.9975	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1H	-1955	-281	-122	1	0.7210	0.9932	1.0061	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1I	-2166	188	435	1	0.7210	0.9928	0.9968	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1J	-2166	188	-130	1	0.7210	0.9928	1.0012	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1K	-2166	-182	435	1	0.7210	0.9924	0.9968	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1L	-2166	-182	-130	1	0.7210	0.9924	1.0012	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1M	-2034	188	435	1	0.7210	0.9933	0.9970	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1N	-2034	188	-130	1	0.7210	0.9933	1.0012	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1O	-2034	-182	435	1	0.7210	0.9929	0.9970	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1P	-2034	-182	-130	1	0.7210	0.9929	1.0012	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
2	-3054	4	313	1	0.7210	1.0077	0.9916	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 8 NI 8 NF 11 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3906	-48	111	0	289	78	1	0.00	0.03	0.05	
1B	0	-3906	-32	111	0	289	32	1	0.00	0.03	0.05	
1C	0	-3906	-48	-111	0	-289	78	1	0.00	0.03	0.05	
1D	0	-3906	-32	-111	0	-289	32	1	0.00	0.03	0.05	
1E	0	-3026	-48	111	0	289	78	1	0.00	0.02	0.05	
1F	0	-3026	-32	111	0	289	32	1	0.00	0.02	0.05	
1G	0	-3026	-48	-111	0	-289	78	1	0.00	0.02	0.05	
1H	0	-3026	-32	-111	0	-289	32	1	0.00	0.02	0.05	
1I	0	-4718	-61	73	0	189	123	1	0.00	0.03	0.04	
1J	0	-4718	-19	73	0	189	-14	1	0.00	0.03	0.04	
1K	0	-4718	-61	-72	0	-189	123	1	0.00	0.03	0.04	
1L	0	-4718	-19	-72	0	-189	-14	1	0.00	0.03	0.04	
1M	0	-2214	-61	73	0	189	123	1	0.00	0.01	0.04	
1N	0	-2214	-19	73	0	189	-14	1	0.00	0.01	0.04	
1O	0	-2214	-61	-72	0	-189	123	1	0.00	0.01	0.04	
1P	0	-2214	-19	-72	0	-189	-14	1	0.00	0.01	0.04	
2	0	-5056	-59	0	0	0	81	1	0.00	0.03	0.01	
1A	150	-3829	-48	111	0	122	4	1	0.00	0.03	0.02	
1B	150	-3829	-32	111	0	122	-15	1	0.00	0.03	0.02	
1C	150	-3829	-48	-111	0	-122	4	1	0.00	0.03	0.02	
1D	150	-3829	-32	-111	0	-122	-15	1	0.00	0.03	0.02	
1E	150	-2949	-48	111	0	122	4	1	0.00	0.02	0.02	
1F	150	-2949	-32	111	0	122	-15	1	0.00	0.02	0.02	
1G	150	-2949	-48	-111	0	-122	4	1	0.00	0.02	0.02	
1H	150	-2949	-32	-111	0	-122	-15	1	0.00	0.02	0.02	
1I	150	-4641	-61	73	0	80	32	1	0.00	0.03	0.02	
1J	150	-4641	-19	73	0	80	-43	1	0.00	0.03	0.02	

1K	150	-4641	-61	-72	0	-80	32	1	0.00	0.03	0.02
1L	150	-4641	-19	-72	0	-80	-43	1	0.00	0.03	0.02
1M	150	-2137	-61	73	0	80	32	1	0.00	0.01	0.02
1N	150	-2137	-19	73	0	80	-43	1	0.00	0.01	0.02
1O	150	-2137	-61	-72	0	-80	32	1	0.00	0.01	0.02
1P	150	-2137	-19	-72	0	-80	-43	1	0.00	0.01	0.02
2	150	-4956	-59	0	0	0	-8	1	0.00	0.03	0.00
1A	300	-3752	-48	111	0	-44	-69	1	0.00	0.03	0.01
1B	300	-3752	-32	111	0	-44	-62	1	0.00	0.03	0.01
1C	300	-3752	-48	-111	0	44	-69	1	0.00	0.03	0.01
1D	300	-3752	-32	-111	0	44	-62	1	0.00	0.03	0.01
1E	300	-2872	-48	111	0	-44	-69	1	0.00	0.02	0.01
1F	300	-2872	-32	111	0	-44	-62	1	0.00	0.02	0.01
1G	300	-2872	-48	-111	0	44	-69	1	0.00	0.02	0.01
1H	300	-2872	-32	-111	0	44	-62	1	0.00	0.02	0.01
1I	300	-4564	-61	73	0	-29	-60	1	0.00	0.03	0.01
1J	300	-4564	-19	73	0	-29	-71	1	0.00	0.03	0.01
1K	300	-4564	-61	-72	0	29	-60	1	0.00	0.03	0.01
1L	300	-4564	-19	-72	0	29	-71	1	0.00	0.03	0.01
1M	300	-2060	-61	73	0	-29	-60	1	0.00	0.01	0.01
1N	300	-2060	-19	73	0	-29	-71	1	0.00	0.01	0.01
1O	300	-2060	-61	-72	0	29	-60	1	0.00	0.01	0.01
1P	300	-2060	-19	-72	0	29	-71	1	0.00	0.01	0.01
2	300	-4856	-59	0	0	-0	-97	1	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3906	289	78	1	0.7210	0.9862	0.9868	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1B	-3906	289	-62	1	0.7210	0.9862	0.9929	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1C	-3906	-289	78	1	0.7210	0.9862	0.9868	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1D	-3906	-289	-62	1	0.7210	0.9862	0.9929	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1E	-3026	289	78	1	0.7210	0.9893	0.9898	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1F	-3026	289	-62	1	0.7210	0.9893	0.9945	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1G	-3026	-289	78	1	0.7210	0.9893	0.9898	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1H	-3026	-289	-62	1	0.7210	0.9893	0.9945	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1I	-4718	189	123	1	0.7210	0.9834	0.9918	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1J	-4718	189	-71	1	0.7210	0.9834	1.0050	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1K	-4718	-189	123	1	0.7210	0.9834	0.9918	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1L	-4718	-189	-71	1	0.7210	0.9834	1.0050	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1M	-2214	189	123	1	0.7210	0.9922	0.9962	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1N	-2214	189	-71	1	0.7210	0.9922	1.0023	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1O	-2214	-189	123	1	0.7210	0.9922	0.9962	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1P	-2214	-189	-71	1	0.7210	0.9922	1.0023	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
2	-5056	0	-97	1	0.7210	0.9854	0.9839	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 9 NI 9 NF 10 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2255	-233	107	1	281	511	1	0.01	0.02	0.06	
1B	0	-2255	-14	107	1	281	-83	1	0.00	0.02	0.05	
1C	0	-2255	-233	-108	1	-286	511	1	0.01	0.02	0.06	
1D	0	-2255	-14	-108	1	-286	-83	1	0.00	0.02	0.05	
1E	0	-1969	-233	107	1	281	511	1	0.01	0.01	0.06	
1F	0	-1969	-14	107	1	281	-83	1	0.00	0.01	0.05	
1G	0	-1969	-233	-108	1	-286	511	1	0.01	0.01	0.06	
1H	0	-1969	-14	-108	1	-286	-83	1	0.00	0.01	0.05	
1I	0	-2176	-205	70	1	183	432	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	-2176	-43	70	1	183	-4	1	0.00	0.01	0.03	
1K	0	-2176	-205	-71	1	-188	432	1	0.01	0.01	0.04	
1L	0	-2176	-43	-71	1	-188	-4	1	0.00	0.01	0.04	
1M	0	-2048	-205	70	1	183	432	1	0.01	0.01	0.04	
1N	0	-2048	-43	70	1	183	-4	1	0.00	0.01	0.03	
1O	0	-2048	-205	-71	1	-188	432	1	0.01	0.01	0.04	
1P	0	-2048	-43	-71	1	-188	-4	1	0.00	0.01	0.04	
2	0	-3072	-182	-1	0	-4	315	1	0.01	0.02	0.03	
1A	150	-2178	-233	107	1	120	160	1	0.01	0.01	0.02	
1B	150	-2178	-14	107	1	120	-103	1	0.00	0.01	0.02	
1C	150	-2178	-233	-108	1	-124	160	1	0.01	0.01	0.02	
1D	150	-2178	-14	-108	1	-124	-103	1	0.00	0.01	0.02	
1E	150	-1892	-233	107	1	120	160	1	0.01	0.01	0.02	
1F	150	-1892	-14	107	1	120	-103	1	0.00	0.01	0.02	
1G	150	-1892	-233	-108	1	-124	160	1	0.01	0.01	0.02	
1H	150	-1892	-14	-108	1	-124	-103	1	0.00	0.01	0.02	
1I	150	-2099	-205	70	1	78	125	1	0.01	0.01	0.01	
1J	150	-2099	-43	70	1	78	-68	1	0.00	0.01	0.01	
1K	150	-2099	-205	-71	1	-82	125	1	0.01	0.01	0.02	
1L	150	-2099	-43	-71	1	-82	-68	1	0.00	0.01	0.02	
1M	150	-1971	-205	70	1	78	125	1	0.01	0.01	0.01	
1N	150	-1971	-43	70	1	78	-68	1	0.00	0.01	0.01	
1O	150	-1971	-205	-71	1	-82	125	1	0.01	0.01	0.02	
1P	150	-1971	-43	-71	1	-82	-68	1	0.00	0.01	0.02	
2	150	-2972	-182	-1	0	-3	42	1	0.01	0.02	0.00	

1A	300	-2101	-233	107	1	-41	-191	1	0.01	0.01	0.02
1B	300	-2101	-14	107	1	-41	-123	1	0.00	0.01	0.01
1C	300	-2101	-233	-108	1	37	-191	1	0.01	0.01	0.02
1D	300	-2101	-14	-108	1	37	-123	1	0.00	0.01	0.01
1E	300	-1815	-233	107	1	-41	-191	1	0.01	0.01	0.02
1F	300	-1815	-14	107	1	-41	-123	1	0.00	0.01	0.01
1G	300	-1815	-233	-108	1	37	-191	1	0.01	0.01	0.02
1H	300	-1815	-14	-108	1	37	-123	1	0.00	0.01	0.01
1I	300	-2022	-205	70	1	-27	-183	1	0.01	0.01	0.02
1J	300	-2022	-43	70	1	-27	-131	1	0.00	0.01	0.01
1K	300	-2022	-205	-71	1	24	-183	1	0.01	0.01	0.02
1L	300	-2022	-43	-71	1	24	-131	1	0.00	0.01	0.01
1M	300	-1894	-205	70	1	-27	-183	1	0.01	0.01	0.02
1N	300	-1894	-43	70	1	-27	-131	1	0.00	0.01	0.01
1O	300	-1894	-205	-71	1	24	-183	1	0.01	0.01	0.02
1P	300	-1894	-43	-71	1	24	-131	1	0.00	0.01	0.01
2	300	-2872	-182	-1	0	-2	-231	1	0.01	0.02	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2255	281	511	1	0.7210	0.9922	0.9971	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1B	-2255	281	-123	1	0.7210	0.9922	1.0068	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1C	-2255	-286	511	1	0.7210	0.9925	0.9971	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1D	-2255	-286	-123	1	0.7210	0.9925	1.0068	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1E	-1969	281	511	1	0.7210	0.9932	0.9975	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1F	-1969	281	-123	1	0.7210	0.9932	1.0060	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1G	-1969	-286	511	1	0.7210	0.9934	0.9975	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1H	-1969	-286	-123	1	0.7210	0.9934	1.0060	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1I	-2176	183	432	1	0.7210	0.9924	0.9968	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1J	-2176	183	-131	1	0.7210	0.9924	1.0009	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1K	-2176	-188	432	1	0.7210	0.9928	0.9968	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1L	-2176	-188	-131	1	0.7210	0.9928	1.0009	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1M	-2048	183	432	1	0.7210	0.9928	0.9970	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1N	-2048	183	-131	1	0.7210	0.9928	1.0008	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1O	-2048	-188	432	1	0.7210	0.9932	0.9970	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1P	-2048	-188	-131	1	0.7210	0.9932	1.0008	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
2	-3072	-4	315	1	0.7210	1.0090	0.9916	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 10 NI 289 NF 74 Lungh. 300.0 cm SEZ. 4 Ps HEB 120

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-5091	-7	11	0	30	14	1	0.00	0.07	0.02	
1B	0	-5091	2	11	0	30	-7	1	0.00	0.07	0.02	
1C	0	-5091	-7	-11	0	-30	14	1	0.00	0.07	0.02	
1D	0	-5091	2	-11	0	-30	-7	1	0.00	0.07	0.02	
1E	0	-4057	-7	11	0	30	14	1	0.00	0.05	0.02	
1F	0	-4057	2	11	0	30	-7	1	0.00	0.05	0.02	
1G	0	-4057	-7	-11	0	-30	14	1	0.00	0.05	0.02	
1H	0	-4057	2	-11	0	-30	-7	1	0.00	0.05	0.02	
1I	0	-6200	-15	7	0	18	37	1	0.00	0.08	0.01	
1J	0	-6200	10	7	0	18	-30	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-6200	-15	-7	0	-18	37	1	0.00	0.08	0.01	
1L	0	-6200	10	-7	0	-18	-30	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	-2948	-15	7	0	18	37	1	0.00	0.04	0.01	
1N	0	-2948	10	7	0	18	-30	1	0.00	0.04	0.01	
1O	0	-2948	-15	-7	0	-18	37	1	0.00	0.04	0.01	
1P	0	-2948	10	-7	0	-18	-30	1	0.00	0.04	0.01	
2	0	-6718	-4	0	0	0	5	1	0.00	0.09	0.00	
1A	150	-5051	-7	11	0	13	4	1	0.00	0.07	0.01	
1B	150	-5051	2	11	0	13	-5	1	0.00	0.07	0.01	
1C	150	-5051	-7	-11	0	-13	4	1	0.00	0.07	0.01	
1D	150	-5051	2	-11	0	-13	-5	1	0.00	0.07	0.01	
1E	150	-4017	-7	11	0	13	4	1	0.00	0.05	0.01	
1F	150	-4017	2	11	0	13	-5	1	0.00	0.05	0.01	
1G	150	-4017	-7	-11	0	-13	4	1	0.00	0.05	0.01	
1H	150	-4017	2	-11	0	-13	-5	1	0.00	0.05	0.01	
1I	150	-6160	-15	7	0	8	15	1	0.00	0.08	0.00	
1J	150	-6160	10	7	0	8	-15	1	0.00	0.08	0.00	
1K	150	-6160	-15	-7	0	-8	15	1	0.00	0.08	0.00	
1L	150	-6160	10	-7	0	-8	-15	1	0.00	0.08	0.00	
1M	150	-2908	-15	7	0	8	15	1	0.00	0.04	0.00	
1N	150	-2908	10	7	0	8	-15	1	0.00	0.04	0.00	
1O	150	-2908	-15	-7	0	-8	15	1	0.00	0.04	0.00	
1P	150	-2908	10	-7	0	-8	-15	1	0.00	0.04	0.00	
2	150	-6666	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.09	0.00	
1A	300	-5011	-7	11	0	-4	-5	1	0.00	0.06	0.00	
1B	300	-5011	2	11	0	-4	-2	1	0.00	0.06	0.00	
1C	300	-5011	-7	-11	0	4	-5	1	0.00	0.06	0.00	
1D	300	-5011	2	-11	0	4	-2	1	0.00	0.06	0.00	
1E	300	-3977	-7	11	0	-4	-5	1	0.00	0.05	0.00	
1F	300	-3977	2	11	0	-4	-2	1	0.00	0.05	0.00	
1G	300	-3977	-7	-11	0	4	-5	1	0.00	0.05	0.00	
1H	300	-3977	2	-11	0	4	-2	1	0.00	0.05	0.00	

1I	300	-6120	-15	7	0	-2	-7	1	0.00	0.08	0.00
1J	300	-6120	10	7	0	-2	-0	1	0.00	0.08	0.00
1K	300	-6120	-15	-7	0	2	-7	1	0.00	0.08	0.00
1L	300	-6120	10	-7	0	2	-0	1	0.00	0.08	0.00
1M	300	-2868	-15	7	0	-2	-7	1	0.00	0.04	0.00
1N	300	-2868	10	7	0	-2	-0	1	0.00	0.04	0.00
1O	300	-2868	-15	-7	0	2	-7	1	0.00	0.04	0.00
1P	300	-2868	10	-7	0	2	-0	1	0.00	0.04	0.00
2	300	-6614	-4	0	0	0	-6	1	0.00	0.09	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-5091	30	14	1	0.5089	0.9634	0.9821	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 98
1B	-5091	30	-7	1	0.5089	0.9634	1.0284	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 98
1C	-5091	-30	14	1	0.5089	0.9633	0.9821	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 98
1D	-5091	-30	-7	1	0.5089	0.9633	1.0284	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 98
1E	-4057	30	14	1	0.5089	0.9708	0.9857	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 98
1F	-4057	30	-7	1	0.5089	0.9708	1.0226	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 98
1G	-4057	-30	14	1	0.5089	0.9707	0.9857	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 98
1H	-4057	-30	-7	1	0.5089	0.9707	1.0226	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 98
1I	-6200	18	37	1	0.5089	0.9651	0.9939	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 98
1J	-6200	18	-30	1	0.5089	0.9651	1.0116	--	--	0.16	--	0.17	Snell. 'zx'= 98
1K	-6200	-18	37	1	0.5089	0.9650	0.9939	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 98
1L	-6200	-18	-30	1	0.5089	0.9650	1.0116	--	--	0.16	--	0.17	Snell. 'zx'= 98
1M	-2948	18	37	1	0.5089	0.9834	0.9971	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
1N	-2948	18	-30	1	0.5089	0.9834	1.0055	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
1O	-2948	-18	37	1	0.5089	0.9833	0.9971	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
1P	-2948	-18	-30	1	0.5089	0.9833	1.0055	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
2	-6718	0	-6	1	0.5089	1.0829	0.9304	--	--	0.17	--	0.17	Snell. 'zx'= 98

ASTA NUM. 11 NI 290 NF 166 Lungh. 300.0 cm SEZ. 4 Ps HEB 120

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-5292	-1	11	0	30	6	1	0.00	0.07	0.02	
1B	0	-5292	7	11	0	30	-15	1	0.00	0.07	0.02	
1C	0	-5292	-1	-11	0	-30	6	1	0.00	0.07	0.02	
1D	0	-5292	7	-11	0	-30	-15	1	0.00	0.07	0.02	
1E	0	-4254	-1	11	0	30	6	1	0.00	0.05	0.02	
1F	0	-4254	7	11	0	30	-15	1	0.00	0.05	0.02	
1G	0	-4254	-1	-11	0	-30	6	1	0.00	0.05	0.02	
1H	0	-4254	7	-11	0	-30	-15	1	0.00	0.05	0.02	
1I	0	-6408	-9	7	0	19	29	1	0.00	0.08	0.01	
1J	0	-6408	15	7	0	19	-37	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-6408	-9	-7	0	-19	29	1	0.00	0.08	0.01	
1L	0	-6408	15	-7	0	-19	-37	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	-3138	-9	7	0	19	29	1	0.00	0.04	0.01	
1N	0	-3138	15	7	0	19	-37	1	0.00	0.04	0.01	
1O	0	-3138	-9	-7	0	-19	29	1	0.00	0.04	0.01	
1P	0	-3138	15	-7	0	-19	-37	1	0.00	0.04	0.01	
2	0	-7010	4	0	0	0	-6	1	0.00	0.09	0.00	
1A	150	-5252	-1	11	0	13	4	1	0.00	0.07	0.01	
1B	150	-5252	7	11	0	13	-5	1	0.00	0.07	0.01	
1C	150	-5252	-1	-11	0	-13	4	1	0.00	0.07	0.01	
1D	150	-5252	7	-11	0	-13	-5	1	0.00	0.07	0.01	
1E	150	-4214	-1	11	0	13	4	1	0.00	0.05	0.01	
1F	150	-4214	7	11	0	13	-5	1	0.00	0.05	0.01	
1G	150	-4214	-1	-11	0	-13	4	1	0.00	0.05	0.01	
1H	150	-4214	7	-11	0	-13	-5	1	0.00	0.05	0.01	
1I	150	-6368	-9	7	0	8	15	1	0.00	0.08	0.00	
1J	150	-6368	15	7	0	8	-15	1	0.00	0.08	0.00	
1K	150	-6368	-9	-7	0	-8	15	1	0.00	0.08	0.00	
1L	150	-6368	15	-7	0	-8	-15	1	0.00	0.08	0.00	
1M	150	-3098	-9	7	0	8	15	1	0.00	0.04	0.00	
1N	150	-3098	15	7	0	8	-15	1	0.00	0.04	0.00	
1O	150	-3098	-9	-7	0	-8	15	1	0.00	0.04	0.00	
1P	150	-3098	15	-7	0	-8	-15	1	0.00	0.04	0.00	
2	150	-6958	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.09	0.00	
1A	300	-5212	-1	11	0	-4	2	1	0.00	0.07	0.00	
1B	300	-5212	7	11	0	-4	6	1	0.00	0.07	0.00	
1C	300	-5212	-1	-11	0	4	2	1	0.00	0.07	0.00	
1D	300	-5212	7	-11	0	4	6	1	0.00	0.07	0.00	
1E	300	-4174	-1	11	0	-4	2	1	0.00	0.05	0.00	
1F	300	-4174	7	11	0	-4	6	1	0.00	0.05	0.00	
1G	300	-4174	-1	-11	0	4	2	1	0.00	0.05	0.00	
1H	300	-4174	7	-11	0	4	6	1	0.00	0.05	0.00	
1I	300	-6328	-9	7	0	-2	1	1	0.00	0.08	0.00	
1J	300	-6328	15	7	0	-2	7	1	0.00	0.08	0.00	
1K	300	-6328	-9	-7	0	2	1	1	0.00	0.08	0.00	
1L	300	-6328	15	-7	0	2	7	1	0.00	0.08	0.00	
1M	300	-3058	-9	7	0	-2	1	1	0.00	0.04	0.00	
1N	300	-3058	15	7	0	-2	7	1	0.00	0.04	0.00	
1O	300	-3058	-9	-7	0	2	1	1	0.00	0.04	0.00	
1P	300	-3058	15	-7	0	2	7	1	0.00	0.04	0.00	

2	300	-6906	4	0	0	-0	6	1	0.00	0.09	0.00		

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	----------											
	daN	daN*m											
1A	-5292	30	6	1	0.5089	0.9610	1.0353	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 98
1B	-5292	30	-15	1	0.5089	0.9610	0.9823	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 98
1C	-5292	-30	6	1	0.5089	0.9610	1.0353	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 98
1D	-5292	-30	-15	1	0.5089	0.9610	0.9823	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 98
1E	-4254	30	6	1	0.5089	0.9686	1.0283	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 98
1F	-4254	30	-15	1	0.5089	0.9686	0.9858	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 98
1G	-4254	-30	6	1	0.5089	0.9687	1.0283	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 98
1H	-4254	-30	-15	1	0.5089	0.9687	0.9858	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 98
1I	-6408	19	29	1	0.5089	0.9614	1.0123	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 98
1J	-6408	19	-37	1	0.5089	0.9614	0.9938	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 98
1K	-6408	-19	29	1	0.5089	0.9615	1.0123	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 98
1L	-6408	-19	-37	1	0.5089	0.9615	0.9938	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 98
1M	-3138	19	29	1	0.5089	0.9811	1.0060	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 98
1N	-3138	19	-37	1	0.5089	0.9811	0.9970	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 98
1O	-3138	-19	29	1	0.5089	0.9811	1.0060	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 98
1P	-3138	-19	-37	1	0.5089	0.9811	0.9970	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 98
2	-7010	0	-6	1	0.5089	0.9411	0.9255	--	--	0.18	--	0.18	Snell. 'zx'= 98

Intervento:

NUOVO PERGOLATO ESTERNO

Relazione di calcolo delle strutture

e

Relazione sulle Fondazioni

Il Progettista

1. PREMESSA

La presente relazione di calcolo riguarda la progettazione strutturale del nuovo pergolato esterno adiacente alla struttura esistente del mercato.

La struttura sarà realizzata con profilati in acciaio su fondazioni a trave continua in C.A..

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Le fasi di analisi e verifica della struttura verranno condotte in ambito statico lineare secondo il metodo di calcolo degli Stati Limite, in accordo alle seguenti disposizioni normative:

- Legge 5 novembre 1971 N. 1086 - Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato normale e precompresso ed a struttura metallica;
- Norme tecniche delle Costruzioni – D.M. 17/01/2018;
- Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche delle Costruzioni, Circolare Ministero Infrastrutture e Trasporti n° 7 21/01/2019;
- L.R. n.33 12.10.2015;
- D.G.R. n. X/5001 30.03.2016;

Norme di cui è consentita l'applicazione ai sensi del cap. 12 del D.M. 17 gennaio 2018:

- UNI EN 1990: 2006 - Eurocodice 1 – Criteri generali di progettazione strutturale.
- UNI ENV 1991-1-1: 2010; -1-2; 1-3; 1-4; 1.5; Azioni sulla struttura.
- Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture in calcestruzzo.
- UNI ENV 1992-1-1 Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- Eurocodice 3 – Progettazione delle strutture in acciaio.
- UNI ENV 1993-1-1 - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- UNI EN 206:2016 - Calcestruzzo. Specificazioni, prestazioni, produzione e conformità.
- Servizio Tecnico Centrale del Ministero dei Lavori Pubblici – "Linee Guida sul calcestruzzo strutturale" –
- Circ. MIN.LL.PP. N.11951 del 14 febbraio 1992 - Circolare illustrativa della legge N. 1086.
- D.M. 14 febbraio 1992 - Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale, precompresso e per le strutture metalliche.
- Circ. MIN.LL.PP. N.37406 del 24 giugno 1993 – Istruzioni relative alle norme tecniche per l'esecuzione delle opere in c.a. normale e precompresso e per le strutture metalliche di cui al D.M. 14 febbraio 1992.
- D.M. 9 gennaio 1996 – Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.
- Circ. Min. LL.PP. 15.10.1996 n.252 AA.GG./S.T.C. - Istruzioni per l'applicazione delle «Norme tecniche per il calcolo e l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche» di cui al D.M. 09.01.1996.

CARICHI E SOVRACCARICHI

- D.M. 16 gennaio 1996 – Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi
- Circ. MIN.LL.PP. N.156 AA.GG./STC del 4 luglio 1996 – Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi" di cui al D.M. 16 gennaio 1996.
- D.M. 16.1.1996 - Norme tecniche relative alle costruzioni in zone sismiche
- Circ. Min. LL.PP. 10.4.1997, n. 65 - Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative alle costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16 gennaio 1996
- Norme tecniche per le Costruzioni – D.M. 17/01/2018

3. DATI DI PROGETTO ED AZIONI SULLA STRUTTURA

INTESTAZIONE E DATI CARATTERISTICI DELLA STRUTTURA

Intestazione del lavoro	**MERCATO VIA PREALPI**
Tipo di struttura	Nello Spazio
Tipo di analisi	Statica e Dinamica
Tipo di soluzione	Lineare
Unita' di misura delle forze	daN
Unita' di misura delle lunghezze	cm
Normativa	NTC-2018
Analisi modale effettuata con il metodo di Ritz	

NORMATIVA

Vita nominale costruzione	50 anni
Classe d'uso costruzione	II
Vita di riferimento	50 anni
Localita'	Milano - Milano, Lombardia, Italia
Longitudine (WGS84)	9.15373
Latitudine (WGS84)	45.4951
Categoria del suolo	C
Coefficiente topografico	1
Coefficiente di smorzamento	5%
Eccentricita' accidentale	5%
Numero di frequenze	10
Comportamento strutturale	NON Dissipativo

PARAMETRI SISMICI

	TR	ag/g	FO	TC*	CC	Ss	Pga (ag*S) (m/s^2)
SLO	30	0.0185	2.5530	0.16	1.92	1.50	0.272
SLD	50	0.0235	2.5390	0.19	1.82	1.50	0.346
SLV	475	0.0483	2.6640	0.28	1.60	1.50	0.711
SLE	475	0.0483	2.6640	0.28	1.60	1.50	0.711
SLC	975	0.0580	2.7010	0.30	1.56	1.50	0.853

STATO LIMITE ULTIMO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale	qor=1

STATO LIMITE DI DANNO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale	qor=1.5
Coeff.moltiplicativo sisma	1.000

PARAMETRI SISMICI

Angolo del sisma nel piano orizzontale	0
Sisma verticale	Assente
Combinazione dei modi	CQC
Combinazione componenti azioni sismiche	NTC - Eurocodice 8
λ	0.3
μ	0.3

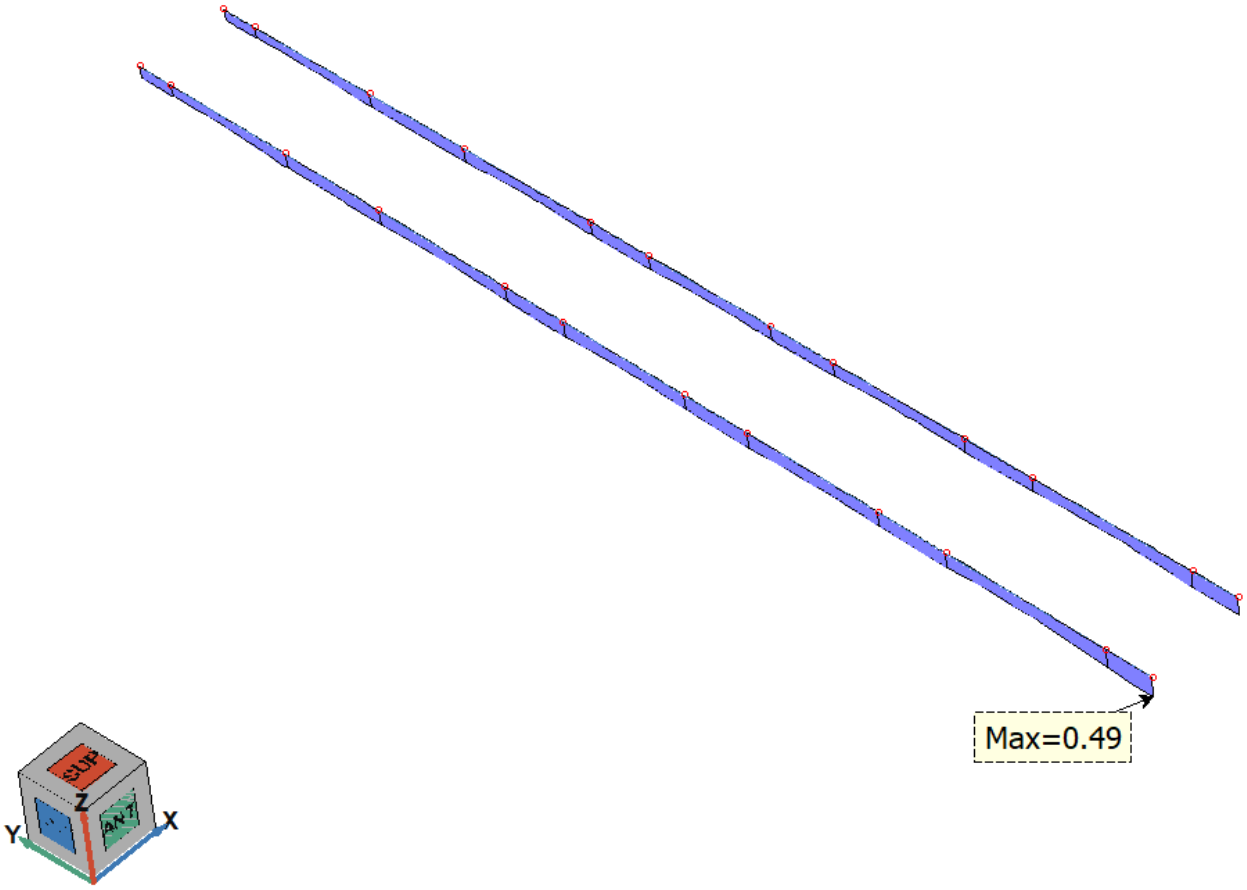
4. RELAZIONE SULLE FONDAZIONI

Per caratteristiche geologiche/geotecniche del terreno presente, si fa riferimento alla relazione geologica/geotecnica prodotta dal dottor Cristiano Nericcio. Tale relazione considera un terreno di fondazione di tipo C:

Categoria	Descrizione
A	*Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi* caratterizzati da valori di $V_{s,30}$ superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo pari a 3 m.
B	*Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti* con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero $N_{SPT,30} > 50$ nei terreni a grana grossa e $c_{u\,30} > 250$ kPa nei terreni a grana fina).
C	*Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti* con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero $15 < N_{SPT,30} < 50$ nei terreni a grana grossa e $70 < c_{u,30} < 250$ kPa nei terreni a grana fina).
D	*Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti,* con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ inferiori a 180 m/s (ovvero $N_{SPT,30} < 15$ nei terreni a grana grossa e $c_{u,30} < 70$ kPa nei terreni a grana fina).
E	*Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m,* posti sul substrato di riferimento (con $V_s > 800$ m/s).

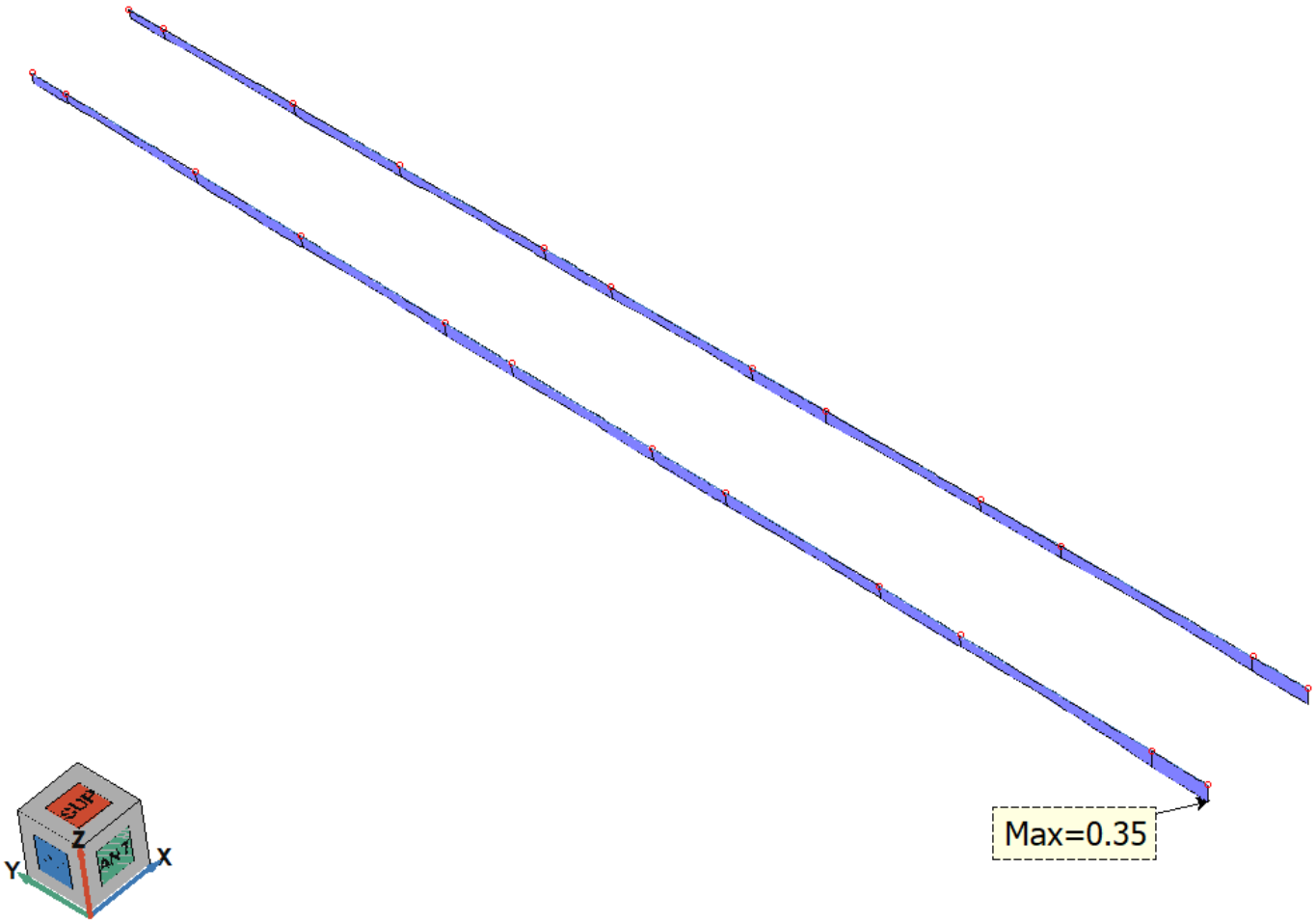
Dall'analisi dello stato dei luoghi, si considera una condizione topografica pianeggiante, appartenente alla struttura T1 per il quale il coefficiente topografico St è pari a 1,00.

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
T1	Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15°$
T2	Pendii con inclinazione media $i > 15°$
T3	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15° \leq i \leq 30°$
T4	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30°$



Pressioni al suolo SLU [daN/cm^2]

Valore max = 0,99



Pressioni al suolo SLE [daN/cm^2]

Valore max = 0,35

5. COMBINAZIONI DI CARICO

Le azioni sono state schematizzate applicando i carichi previsti dalla norma. In particolare i carichi gravitazionali, derivanti dalle azioni permanenti o variabili, sono applicati in direzione verticale (ovvero – Z nel sistema globale di riferimento del modello). Le azioni del vento sono applicate prevalentemente nelle due direzioni orizzontali o ortogonalmente alla falda in copertura. Le azioni sismiche, statiche o dinamiche, derivano dall'eccitazione delle masse assegnate alla struttura in proporzione ai carichi a cui sono associate per norma. I carichi sono suddivisi in più condizioni elementari di carico in modo da poter generare le combinazioni necessarie.

Le combinazioni di carico s.l.u. statiche (in assenza di azioni sismiche) sono ottenute mediante diverse combinazioni dei carichi permanenti ed accidentali in modo da considerare tutte le situazioni più sfavorevoli agenti sulla struttura. I carichi vengono applicati mediante opportuni coefficienti parziali di sicurezza, considerando l'eventualità più gravosa per la sicurezza della struttura.

Le azioni sismiche sono valutate in conformità a quanto stabilito dalle norme e specificato nel paragrafo sulle azioni. Vengono in particolare controllate le deformazioni allo stato limite ultimo, allo stato limite di danno e gli effetti del second'ordine.

In sede di dimensionamento vengono analizzate tutte le combinazioni, anche sismiche, impostate ai fini della verifica s.l.u. Vengono anche processate le specifiche combinazioni di carico introdotte per valutare lo stato limite di esercizio (tensioni, fessurazione, deformabilità).

Oltre all'impostazione spaziale delle situazioni di carico potenzialmente più critiche, in sede di dimensionamento vengono ulteriormente valutate, per le varie travate, tutte le condizioni di lavoro statico derivanti dall'alternanza dei carichi variabili, i cui effetti si sovrappongono a quelli dei pesi propri e dei carichi permanenti. Vengono anche imposte delle sollecitazioni flettenti di sicurezza in campata e risultano controllate le deformazioni in luce degli elementi.

Con riferimento alle azioni elementari prima determinate, si sono considerate le seguenti combinazioni di carico:

Combinazione fondamentale, impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$F_d = \gamma_g G_k + \gamma_p P_k + \gamma_q \left[Q_{1k} + \sum_{i=2}^{i=n} \psi_{0i} Q_{ik} \right]$$

dove:

Gk = valore caratteristico delle azioni permanenti
Pk = valore caratteristico della forza di precompressione
Q1k = valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione
Qik = valore caratteristico dell'i-esima azione variabile
γg = coeff. parziale =1.3 (1.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza)
γp = coeff. parziale =0.9 (1.2 se il suo contributo diminuisce la sicurezza)
γq = coeff. parziale =1.5 (0.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza

- Stato Limite di Esercizio (SLE):

Le combinazioni previste per gli SLE sono le seguenti:

$$F_r = G_k + P_k + Q_{1k} + \sum_i (\psi_{0i} Q_{ik}) \qquad \text{combinazione rara}$$

$$F_f = G_k + P_k + \psi_{11} Q_{1k} + \sum_i (\psi_{2i} Q_{ik}) \qquad \text{combinazione frequente}$$

$$Fq = G_k + P_k + \sum_i (\psi_{2i} Q_{ik}) \qquad \text{combinazione quasi permanente}$$

dove:

ψ1i = coeff. atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattali di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
ψ2i = coeff. atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei

Categoria/Azione variabile	ψ_{0j}	ψ_{1j}	ψ_{2j}
Categoria A Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
1	Dinamica	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000
2	Statica	Azione sismica: Sisma assente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.300
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.300
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.500
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.500

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE D'ESERCIZIO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
3	Rara	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000
4	Frequente	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.500
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000
5	Quasi permanente	Tipologia: Quasi permanente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
6	S.L.D.	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000

COMBINAZIONI UTILIZZATE COME CASI DI CARICO PER IL METODO RITZ

Numero	Descrizione
1	Dinamica
2	Statica
3	Rara
4	Frequente
5	Quasi permanente
6	S.L.D.
--	Forze sismiche direzione X
--	Forze sismiche direzione Y
--	Forze sismiche direzione Z

AMV S.r.l.
Via San Lorenzo, 106
34077 Ronchi dei Legionari
(Gorizia) Italy

Ph. +39 0481.779.903 r.a.
Fax +39 0481.777.125
E-mail: info@amv.it
www.amv.it

Cap. Soc. € 10.920,00 i.v.
P.Iva: IT00382470318
C.F. e Iscriz. nel Reg. delle Imp. di GO
00382470318 - R.E.A. GO n° 048216

SOFTWARE COMPANY

Attestato dell'affidabilità del codice di calcolo e delle procedure implementate nei prodotti software AMV
In base al paragrafo 10.2 delle Norme Tecniche per le Costruzioni (D.M. 17.01.2018 e successivi aggiornamenti).

In base a quanto richiesto al par. 10.2 del D.M. 17/01/2018 (Norme Tecniche per le Costruzioni) il produttore e distributore AMV s.r.l. espone la seguente relazione riguardante il solutore numerico e, più in generale, la procedura di analisi e dimensionamento MasterSap. Si fa presente che sul proprio sito (www.amv.it) è disponibile sia il manuale teorico del solutore sia il documento comprendente i numerosi esempi di validazione. Essendo tali documenti (formati da centinaia di pagine) di pubblico dominio, si ritiene sufficiente proporre una sintesi, sia pure adeguatamente esauriente dell'argomento.

Il motore di calcolo adottato da MasterSap, denominato LiFE-Pack, è un programma ad elementi finiti che permette l'analisi statica e dinamica in ambito lineare e non lineare, con estensioni per il calcolo degli effetti del secondo ordine.

Il solutore lineare usato in analisi statica ed in analisi modale è basato su un classico algoritmo di fattorizzazione multifrontale per matrici sparse che utilizza la tecnica di condensazione supernodale ai fini di velocizzare le operazioni. Prima della fattorizzazione viene eseguito un riordino simmetrico delle righe e delle colonne del sistema lineare al fine di calcolare un percorso di eliminazione ottimale che massimizza la sparsità del fattore. Il solutore modale è basato sulla formulazione inversa dell'algoritmo di *Lanczos* noto come *Thick Restarted Lanczos* ed è particolarmente adatto alla soluzione di problemi di grande e grandissima dimensione ovvero con molti gradi di libertà. L'algoritmo di Lanczos oltre ad essere supportato da una rigorosa teoria matematica, è estremamente efficiente e competitivo e non ha limiti superiori nella dimensione dei problemi, se non quelli delle risorse hardware della macchina utilizzata per il calcolo.

Per la soluzione modale di piccoli progetti, caratterizzati da un numero di gradi di libertà inferiore a 500, l'algoritmo di Lanczos non è ottimale e pertanto viene utilizzato il classico solutore modale per matrici dense simmetriche contenuto nella ben nota libreria *LAPACK*.

L'analisi con i contributi del secondo ordine viene realizzata aggiornando la matrice di rigidezza elastica del sistema con i contributi della matrice di rigidezza geometrica.

Un'estensione non lineare, che introduce elementi a comportamento multilineare, si avvale di un solutore incrementale che utilizza nella fase iterativa della soluzione il metodo del gradiente coniugato precondizionato.

Grande attenzione è stata riservata agli esempi di validazione del solutore. Gli esempi sono stati tratti dalla letteratura tecnica consolidata e i confronti sono stati realizzati con i risultati teorici e, in molti casi, con quelli prodotti, sugli esempi stessi, da prodotti internazionali di comparabile e riconosciuta validità. Il manuale di validazione è disponibile sul sito www.amv.it.

E' importante segnalare, forse ancora con maggior rilievo, che l'affidabilità del programma trova riscontro anche nei risultati delle prove di collaudo eseguite su sistemi progettati con MasterSap. I verbali di collaudo (per alcuni progetti di particolare importanza i risultati sono disponibili anche nella letteratura tecnica) documentano che i risultati delle prove, sia in campo statico che dinamico, sono corrispondenti con quelli dedotti dalle analisi numeriche, anche per merito della possibilità di dar luogo, con MasterSap, a raffinate modellazioni delle strutture. In MasterSap sono presenti moltissime procedure di controllo e filtri di autodia-gnostica. In fase di input, su ogni dato, viene eseguito un controllo di compatibilità. Un ulteriore procedura di controllo può essere lanciata dall'utente in modo da individuare tutti gli errori gravi o gli eventuali difetti della modellazione. Analoghi controlli vengono eseguiti da MasterSap in fase di calcolo prima della preparazione dei dati per il solutore. I dati trasferiti al solutore sono facilmente consultabili attraverso la lettura del file di input in formato XML, leggibili in modo immediato dall'utente.

Apposite procedure di controllo sono predisposte per i programmi di dimensionamento per l'acciaio, legno, alluminio, muratura etc. Tali controlli riguardano l'esito della verifica: vengono segnalati, per via numerica e grafica (vedi esempio a fianco), i casi in contrasto con le comuni tecniche costruttive e gli errori di dimensionamento (che bloccano lo sviluppo delle fasi successive della progettazione, ad esempio il disegno esecutivo).

Nei casi previsti dalla norma, ad esempio qualora contemplato dalle disposizioni sismiche in applicazione, vengono eseguiti i controlli sulla geometria strutturale, che vengono segnalati con la stessa modalità dei difetti di progettazione.

Ulteriori funzioni, a disposizione dell'utente, agevolano il controllo dei dati e dei risultati. E' possibile eseguire una funzione di ricerca su tutte le proprietà (geometriche, fisiche, di carico etc) del modello individuando gli elementi interessati.

Si possono rappresentare e interrogare graficamente, in ogni sezione desiderata, tutti i risultati dell'analisi e del dimensionamento strutturale. Nel caso sismico viene evidenziata la posizione del centro di massa e di rigidezza del sistema.

Per gli edifici è possibile, per ogni piano, a partire delle fondazioni, conoscere la risultante delle azioni verticali orizzontali. Analoghi risultati sono disponibili per i vincoli esterni.

Le altre procedure di calcolo, oltre a MasterSap, seguono la medesima impostazione teorica e lo stesso procedimento di validazione.

Nei relativi manuali viene fornita una esauriente descrizione delle basi teoriche e degli algoritmi impiegati, dei metodi e criteri usati per il dimensionamento strutturale e delle sezioni; vengono forniti esempi significativi che possono essere facilmente replicati, segnalando che si tratta spesso di procedure di calcolo e di verifica, che per loro natura, non denotano particolari complessità teoriche e concettuali.

Il rilascio di ogni nuova versione dei programmi è sottoposta a rigorosi check automatici che mettono a confronto i risultati della release in esame con quelli già validati e realizzati da versioni precedenti. Inoltre, sessioni specifiche di lavoro sono condotte da personale esperto per controllare il corretto funzionamento delle varie procedure software, con particolare riferimento a quelle che sono state oggetto di interventi manutentivi o di aggiornamento.

AMV s.r.l.
Amministratore Unico
Ing. Luciano Migliorini

6. MODELLAZIONE STRUTTURALE

Criteri di concezione e di schematizzazione strutturale, modellazione del terreno, proprietà dei materiali, efficacia del modello.

La struttura e il suo comportamento sotto le azioni statiche e dinamiche è state adeguatamente valutato, interpretato e trasferito nel modello che si caratterizza per la sua impostazione completamente tridimensionale. A tal fine ai nodi strutturali possono convergere diverse tipologie di elementi, che corrispondono nel codice numerico di calcolo in altrettante tipologie di elementi finiti. Travi e pilastri, ovvero componenti in cui una dimensione prevale sulle altre due, vengono modellati con elementi "beam", il cui comportamento può essere opportunamente perfezionato attraverso alcune opzioni quali quelle in grado di definire le modalità di connessione all'estremità. Eventuali elementi soggetti a solo sforzo normale possono essere trattati come elementi "truss" oppure con elementi "beam" opportunamente svincolati. Le pareti, le piastre, le platee ovvero in generale i componenti strutturali bidimensionali, con due dimensioni prevalenti sulla terza (lo spessore), sono stati modellati con elementi "shell" a comportamento flessionale e membranale. I vincoli con il mondo esterno vengono rappresentati, nei casi più semplici (apparecchi d'appoggio, cerniere, carrelli), con elementi in grado di definire le modalità di vincolo e le rigidezze nello spazio. Questi elementi, coniugati con i precedenti, consentono di modellare i casi più complessi ma più frequenti di interazione con il terreno, realizzabile tipicamente mediante fondazioni, pali, platee nonché attraverso una combinazione di tali situazioni. Il comportamento del terreno è sostanzialmente rappresentato tramite una schematizzazione lineare alla Winkler, principalmente caratterizzabile attraverso una opportuna costante di sottofondo, che può essere anche variata nella superficie di contatto fra struttura e terreno e quindi essere in grado di descrivere anche situazioni più complesse. Nel caso dei pali il comportamento del terreno implica anche l'introduzione di vincoli per la traslazione orizzontale.

I parametri dei materiali utilizzati per la modellazione riguardano il modulo di Young, il coefficiente di Poisson, ma sono disponibili anche opzioni per ridurre la rigidezza flessionale e tagliante dei materiali per considerare l'effetto di fenomeni fessurativi nei materiali.

Il calcolo viene condotto mediante analisi lineare, ma vengono considerati gli effetti del secondo ordine e si può simulare il comportamento di elementi resistenti a sola trazione o compressione.

La presenza di diaframmi orizzontali, se rigidi, nel piano viene gestita attraverso l'impostazione di un'apposita relazione fra i nodi strutturali coinvolti, che ne condiziona il movimento relativo. Relazioni analoghe possono essere impostate anche fra elementi contigui.

Si ritiene che il modello utilizzato sia rappresentativo del comportamento reale della struttura. Sono stati inoltre valutate tutti i possibili effetti o le azioni anche transitorie che possano essere significative e avere implicazione per la struttura.

Presentazione del modello strutturale e sue proprietà

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. In particolare:

- Modelli strutturali
- Eventuali sconnessioni
- Sezioni impiegate

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

I NODI

La struttura è individuata da nodi riportati in coordinate.
Ogni nodo possiede sei gradi di libertà, associati alle sei possibili deformazioni. I gradi di libertà possono essere liberi (spostamenti generalizzati incogniti), bloccati (spostamenti generalizzati corrispondente uguale a zero), di tipo slave o linked (il parametro cinematico dipende dalla relazione con altri gradi di libertà).

Si può intervenire sui gradi di libertà bloccando uno o più gradi. I blocchi vengono applicate nella direzione della terna locale del nodo.
Le relazioni complesse creano un legame tra uno o più gradi di libertà di un nodo detto slave con quelli di un altro nodo detto master. Esistono tre tipi di relazioni complesse.
Le relazioni di tipo link prescrivono l'uguaglianza tra gradi di libertà analoghi di nodi diversi. Specificare una relazione di tipo link significa specificare il nodo slave assieme ai gradi di libertà che partecipano al vincolo ed il nodo master. I gradi di libertà slave saranno eguagliati ai rispettivi gradi di libertà del nodo master.
La relazione di piano rigido prescrive che il nodo slave appartiene ad un piano rigido e quindi che i due spostamenti in piano e la rotazione normale al piano sono legati ai tre parametri di roto-traslazione rigida di un piano.
Il Corpo rigido prescrive che il nodo slave fa parte di un corpo rigido e tutti e sei i suoi gradi di libertà sono legati ai sei gradi di libertà posseduti dal corpo rigido (i gradi di libertà del suo nodo master).

I MATERIALI

I materiali sono individuati da un codice specifico e descritti dal modulo di elasticità, dal coefficiente di Poisson, dal peso specifico, dal coefficiente di dilatazione termica.

LE SEZIONI

Le sezioni sono individuate in ogni caso da un codice numerico specifico, dal tipo e dai relativi parametri identificativi. La simbologia adottata dal programma è la seguente:

- Rettangolare piena (Rp);
- Rettangolare cava (Rc);
- Circolare piena (Cp);
- Circolare cava (Cc);
- T (T.);
- T rovescia (Tr);
- L (L.);
- C (C.);
- C rovescia (Cr);
- Cassone (Ca);
- Profilo singolo (Ps);
- Profilo doppio (Pd);
- Generica (Ge).

I CARICHI

I carichi agenti sulla struttura possono essere suddivisi in carichi nodali e carichi elementari. I carichi nodali sono forze e coppie concentrate applicate ai nodi della discretizzazione. I carichi elementari sono forze, coppie e sollecitazioni termiche.
I carichi in luce sono individuati da un codice numerico, da una azione, una categoria, una condizione e da una descrizione. Sono previsti carichi distribuiti trapezoidali riferiti agli assi globali (fX, fY, fZ, fV) e locali (fx, fy, fz), forze concentrate riferite agli assi globali (FX, FY, FZ, FV) o locali (Fx, Fy, Fz), momenti concentrati riferiti agli assi locali (Mx, My, Mz), momento torcente distribuito riferito all'asse locale x (mx), carichi termici (tx, ty, tz), descritti con i relativi parametri identificativi, aliquote inerziali comprese, rispetto al riferimento locale. I carichi in luce possono essere attribuiti solo a elementi finiti del tipo trave o trave di fondazione.

GLI ELEMENTI FINITI

ELEMENTO FRAME (TRAVE E PILASTRO, TRAVE DI FONDAZIONE)

L'elemento frame implementa il modello della trave nello spazio tridimensionale. E' caratterizzato da 2 nodi principali I e J posti alle sue estremità ed un nodo geometrico facoltativo K che serve solamente a fissare univocamente la posizione degli assi locali.
L'elemento frame possiede 12 gradi di libertà.
Ogni elemento viene riferito a una terna locale destra x, y, z. L'elemento frame supporta varie opzioni tra cui:

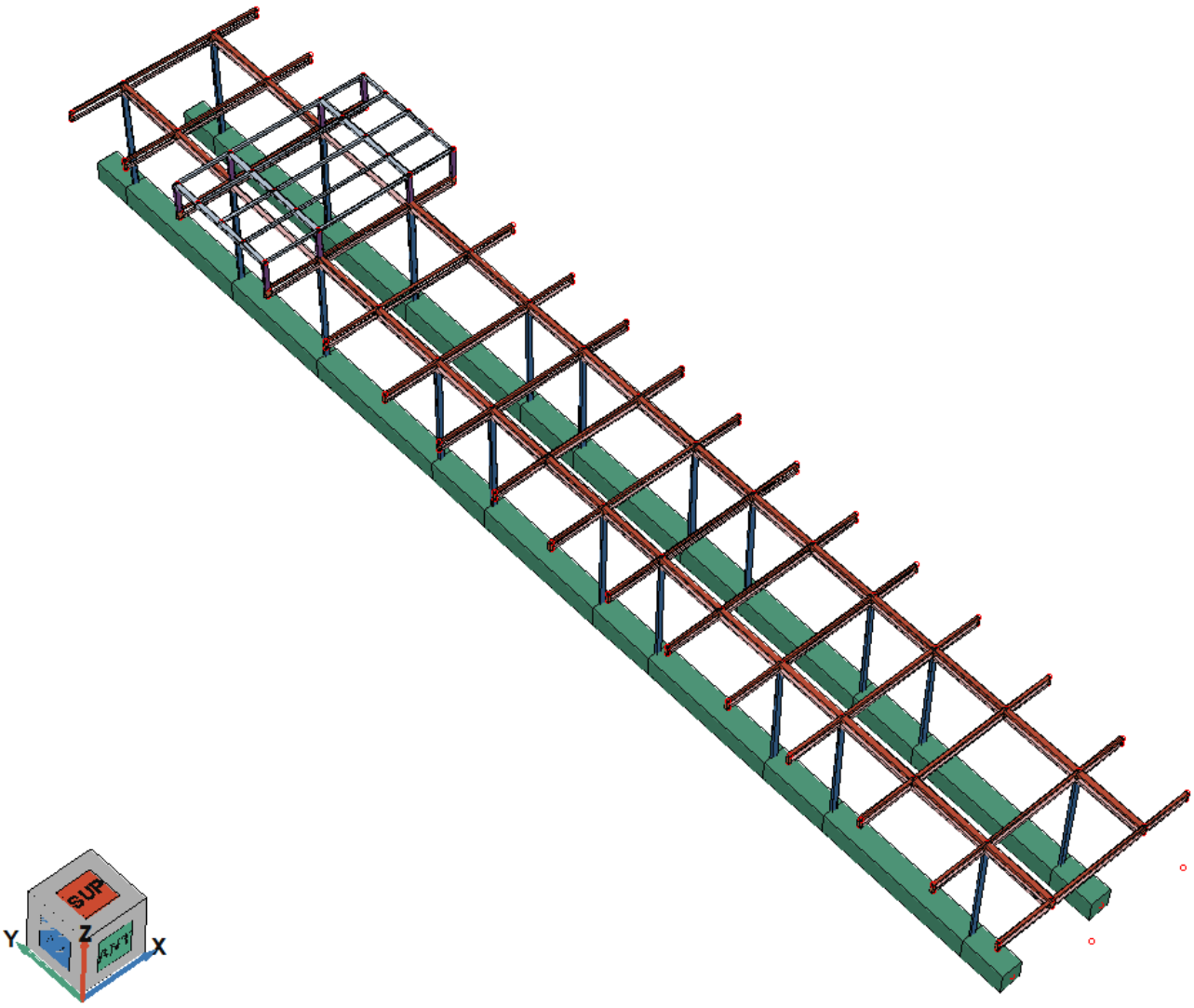
1. deformabilità da taglio (travi tozze);
2. sconnessioni totali o parziali alle estremità;
3. connessioni elastiche alle estremità;
4. offsets, ovvero tratti rigidi eventualmente fuori asse alle estremità;
5. suolo elastico alla Winkler nelle tre direzioni locali e a torsione.

L'elemento frame supporta i seguenti carichi:

1. carichi distribuiti trapezoidali in tutte le direzioni locali o globali;
2. sollecitazioni termiche uniformi e gradienti termici nelle due direzioni principali;
3. forza concentrata in tutte le direzioni locali o globali applicata in un punto arbitrario;
4. carichi generici mediante prescrizione delle reazioni di incastro perfetto.

I gruppi formati da elementi del tipo trave riportano, in ordine, i numeri dei nodi iniziale (I), finale (J) e di riferimento (K), la situazione degli svincoli ai nodi I e J (indicate in legenda eventuali situazioni diverse dall'incastro perfetto ad entrambi i nodi), i codici dei materiali e delle sezioni, eventuali offset strutturali o conci rigidi applicati. Un'ulteriore tabella riporta anche eventuali valori di offset architettonici.
Per ogni asta vengono riportati i carichi applicati: ogni carico è identificato dal suo codice e da un moltiplicatore.

I gruppi relativi all'elemento trave di fondazione riportano informazioni analoghe. È indicata la caratteristica del suolo, la larghezza di contatto con il terreno e il numero di suddivisioni interne. Per la trave di fondazione il programma abilita automaticamente solo i gradi di libertà relativi alla rotazione intorno agli assi globali X, Y e alla traslazione secondo Z, bloccando gli altri gradi di libertà. Ogni trave di fondazione è suddivisa in un numero adeguato di parti (aste). Ogni singola asta interagisce con il terreno mediante un elemento finito del tipo vincolo elastico alla traslazione verticale t_Z convergente ai suoi nodi (vedi figura), il cui valore di rigidezza viene determinato da programma moltiplicando la costante di sottofondo assegnata dall'utente per l'area di contatto con il terreno in corrispondenza del nodo.
I tipi di carichi ammessi sono solo di tipo distribuito fZ, fV, fy. Inoltre accade che:
Vi=Vf; di=df=0, ovvero il carico è di tipo rettangolare esteso per tutta la lunghezza della trave.



Modello strutturale

7. PRESENTAZIONE DEI RISULTATI

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. In particolare:

- Deformazioni
- Frecce
- Sollecitazioni

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

ANALISI STATICA LINEARE

L'analisi statica lineare è la più comune e tradizionale delle analisi strutturali possibili. L'aggettivo statica sottintende che i carichi applicati non dipendono dal tempo o più esattamente variano molto lentamente tra l'istante iniziale di applicazione t_0 e l'istante finale di osservazione t_f (carichi quasi-statici).
Ipotizzando inoltre che la forza di reazione interna dipenda linearmente dagli spostamenti, attraverso una matrice di rigidezza costante K e che le forze esterne siano costituite da carichi indipendenti dallo spostamento, si ottiene l'equazione di equilibrio classica per i problemi quasi statici lineari

KU = F

dove K è la matrice di rigidezza, U è il vettore delle deformazioni nodali, F è il vettore dei carichi.
E' bene ricordare che la linearità della risposta strutturale deriva da almeno due grandi semplificazioni: l'ipotesi di elasticità lineare del materiale (linearità materiale) e l'ipotesi di piccolezza degli spostamenti e delle deformazioni (linearità geometrica).
Nell'analisi sismica con il metodo statico equivalente, le corrispondenti forze inerziali vengono automaticamente aggiunte agli altri carichi eventualmente presenti sulla struttura.
Note le deformazioni vengono calcolate le sollecitazioni.

DEFORMATE

Per ogni combinazione di carico e per tutti i nodi non completamente bloccati il programma calcola spostamenti (unità di misura L) e rotazioni (radianti). Viene anche rappresentata la deformata in luce dell'asta che riproduce il comportamento di una funzione polinomiale di quarto grado. Gli spostamenti sono positivi se diretti nel verso degli assi globali X Y Z, le rotazioni positive se antiorarie rispetto all'asse di riferimento, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (vedi figura a lato).
Viene anche determinato il valore massimo assoluto (con segno) di ogni singola deformazione e il valore massimo dello spostamento nello spazio (radice quadrata della somma dei quadrati degli spostamenti).

ASPETTI PARTICOLARI DELL'ANALISI DINAMICA

Nella stampa degli autovettori vengono riportati i relativi risultati, pertinenti ad ogni nodo.
Nel calcolo della risposta spettrale vengono determinate, per ogni verso del sisma, le deformazioni relative ai vari modi di vibrare e la corrispondente media quadratica. Tali risultati vengono successivamente combinati e danno luogo ad uno o più inviluppi in relazione a quanto imposto dall'utente nella fase iniziale di intestazione del lavoro.
Nel caso dell'applicazione dell'Ordinanza 3431 (ex 3272) vengono anche determinate le deformazioni allo stato limite ultimo, che risultano amplificate per effetto dei fattori di struttura q rassegnati alle due direzioni orizzontali e a quella verticale.

TRAVI, PILASTRI E TRAVI DI FONDAZIONE

Il programma calcola ai due nodi estremi di ogni elemento e per ogni combinazione di carico sei sollecitazioni, riferite agli assi locali (come indicato nella figura a lato):

- Fx = forza assiale nella direzione locale x;
- Fy = taglio nella direzione locale y;
- Fz = taglio nella direzione locale z;
- Mx = momento torcente attorno all'asse locale x;
- My = momento flettente attorno all'asse locale y;

- Mz = momento flettente attorno all'asse locale z,

con le seguenti convenzioni sui segni:

- forze positive se concordi con gli assi locali (F);
- momenti positivi se antiorari rispetto gli assi locali, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (F*L).

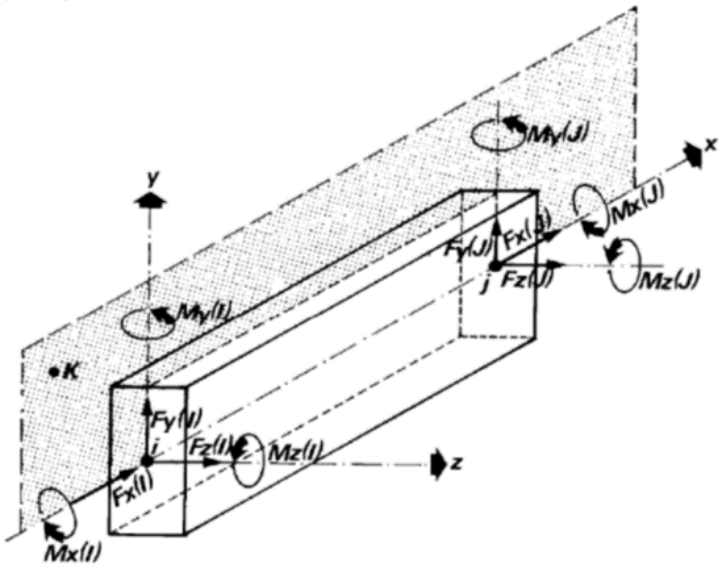
Tali convenzioni sono caratteristiche dei codici di calcolo numerico e sono mantenute soltanto nelle stampe globali. Nelle rappresentazioni grafiche e nelle stampe delle verifiche di sicurezza vengono invece adottate le convenzioni tipiche della Scienza delle Costruzioni.

In caso di analisi sismica con il metodo statico equivalente viene riportato un prospetto riguardante il peso sismico del gruppo, le coordinate baricentriche relative, il coefficiente di distribuzione globale del gruppo funzione della sua quota, il coefficiente globale ricavato dal precedente in base ai parametri sismici, la forza sismica relativa.

Nell'analisi dinamica vengono calcolate le medesime sollecitazioni per ognuna delle tre azioni sismiche previste (Z eventuale). Viene evidenziato il modo di vibrazione che dà luogo all'effetto massimo, il valore di tale effetto (con segno), la risultante dovuta alla combinazione di tutti i modi di vibrazione mediante il criterio prescelto dall'utente.

Per le travi di fondazione il programma calcola ai due nodi estremi della trave e in tutti i punti intermedi generati per effetto della suddivisione della trave di fondazione, per ogni combinazione di carico:

- Fy = taglio nella direzione locale y (F);
- Mx = momento torcente attorno asse locale x (F*L);
- Mz = momento flettente attorno asse locale z (F*L);
- UZ = spostamento lungo Z (L);
- rX = rotazione intorno X (rad);
- rY = rotazione intorno Y (rad);
- pressione sul suolo (F/L^2).



Riferimento locale

TABELLA MASSE ECCITATE

PROSPETTO RIASSUNTIVO MODI PRINCIPALI

Periodo principale	T1	Massa	Massa %	Modo	Note
Direzione X	+7.10e-01	+1.06e+01	98	1	--
Direzione Y	+4.52e-01	+1.07e+01	99	2	--
Direzione Z	+1.64e-01	+1.15e-01	1	10	--

Periodo	T2	Massa	Massa %	Modo	Note
Direzione X	+0.00e+00	+0.00e+00	0	0	
Direzione Y	+0.00e+00	+0.00e+00	0	0	
Direzione Z	+0.00e+00	+0.00e+00	0	0	--

PROSPETTO RIASSUNTIVO MASSE ECCITATE PER QUOTA MAGGIORE DI: 0.00

Analisi	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz. Z	%
--	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.17e-01	1

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	8.856e+00	1.409e+00	7.095e-01	1.044e-09
2	1.390e+01	2.213e+00	4.519e-01	4.141e-11
3	1.681e+01	2.676e+00	3.737e-01	1.069e-10
4	2.065e+01	3.286e+00	3.043e-01	7.991e-11
5	2.346e+01	3.734e+00	2.678e-01	3.958e-11
6	2.723e+01	4.334e+00	2.307e-01	9.468e-10
7	2.949e+01	4.694e+00	2.130e-01	2.686e-09
8	3.355e+01	5.340e+00	1.873e-01	1.589e-07
9	3.699e+01	5.888e+00	1.698e-01	2.130e-05
10	3.839e+01	6.110e+00	1.637e-01	1.090e-05

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	3.261e+00	-1.696e-03
2	1.822e-03	3.278e+00
3	-7.197e-02	-6.891e-02
4	-1.164e-01	2.442e-02
5	4.691e-02	-5.140e-02
6	-6.441e-02	2.178e-02
7	-2.632e-02	2.484e-02
8	6.428e-02	3.136e-02
9	-2.432e-02	9.420e-03
10	2.845e-02	1.136e-01

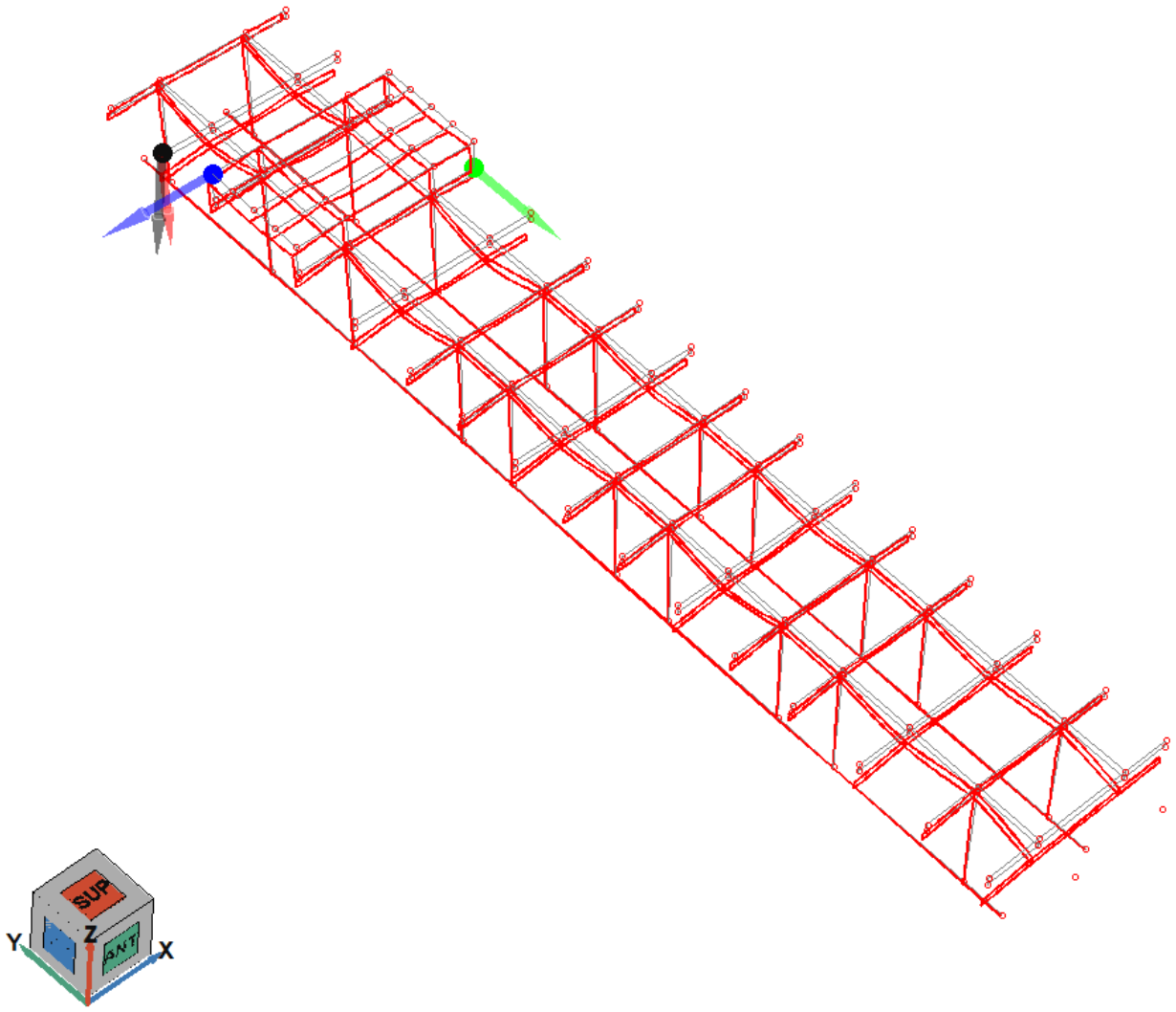
MASSA ECCITATA PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%
Modo: 1	+1.06e+01	99	+2.87e-06	0	+7.29e-04	0
Progressiva	+1.06e+01	99	+2.87e-06	0	+7.29e-04	0
Modo: 2	+3.32e-06	0	+1.07e+01	100	+3.31e-04	0
Progressiva	+1.06e+01	99	+1.07e+01	100	+1.06e-03	0
Modo: 3	+5.18e-03	0	+4.75e-03	0	+3.62e-06	0
Progressiva	+1.06e+01	99	+1.08e+01	100	+1.06e-03	0
Modo: 4	+1.36e-02	0	+5.96e-04	0	+2.10e-05	0
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.08e-03	0
Modo: 5	+2.20e-03	0	+2.64e-03	0	+6.59e-06	0
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.09e-03	0
Modo: 6	+4.15e-03	0	+4.74e-04	0	+6.71e-05	0
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.16e-03	0
Modo: 7	+6.93e-04	0	+6.17e-04	0	+6.99e-05	0

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.23e-03	0
Modo: 8	+4.13e-03	0	+9.83e-04	0	+6.92e-05	0
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.30e-03	0
Modo: 9	+5.92e-04	0	+8.87e-05	0	+1.54e-04	0
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.45e-03	0
Modo: 10	+8.10e-04	0	+1.29e-02	0	+1.15e-01	1
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.17e-01	1

MASSA TOTALE ECCITABILE

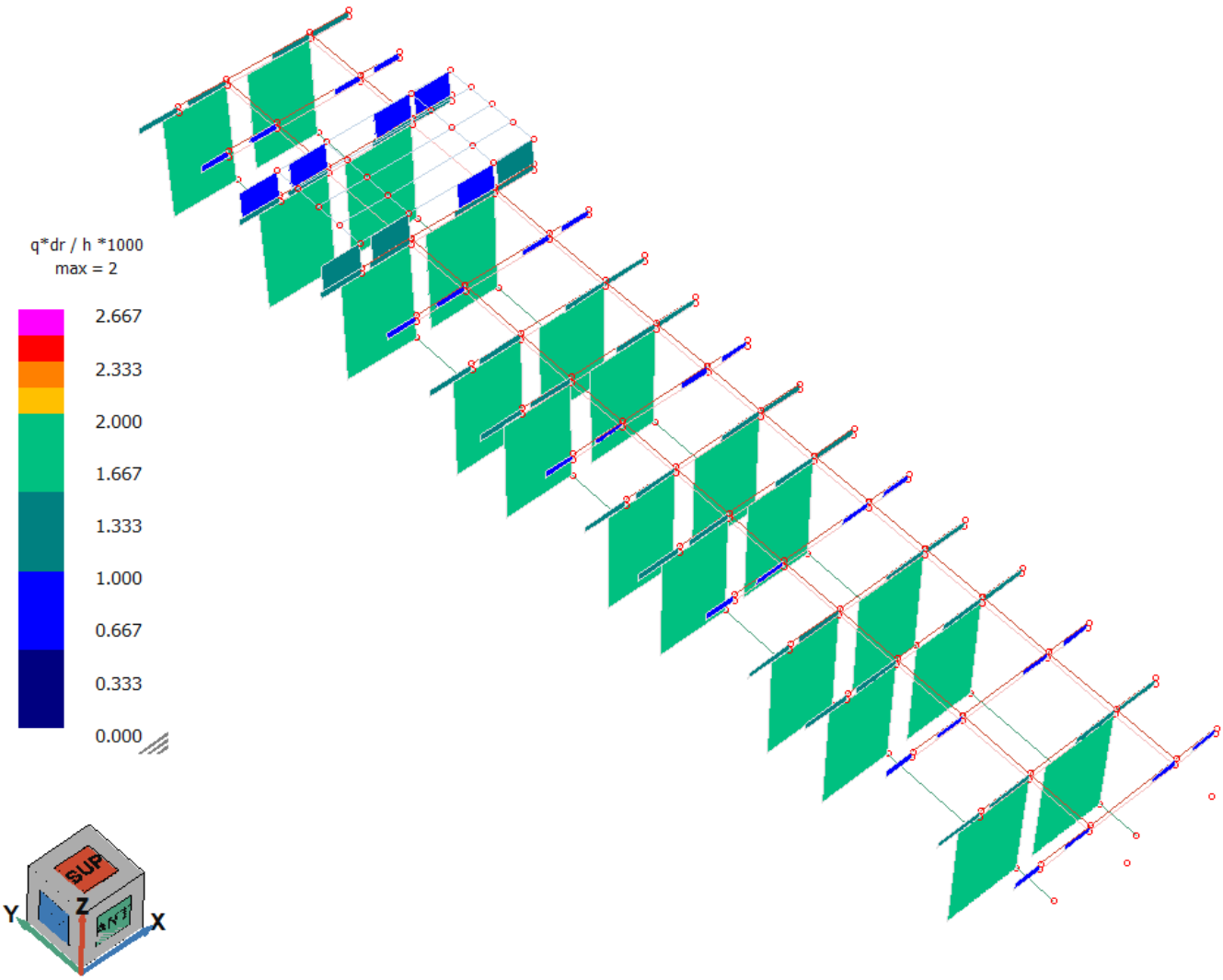
Direzione X	Direzione Y	Direzione Z
+1.08e+01	+1.08e+01	+1.08e+01



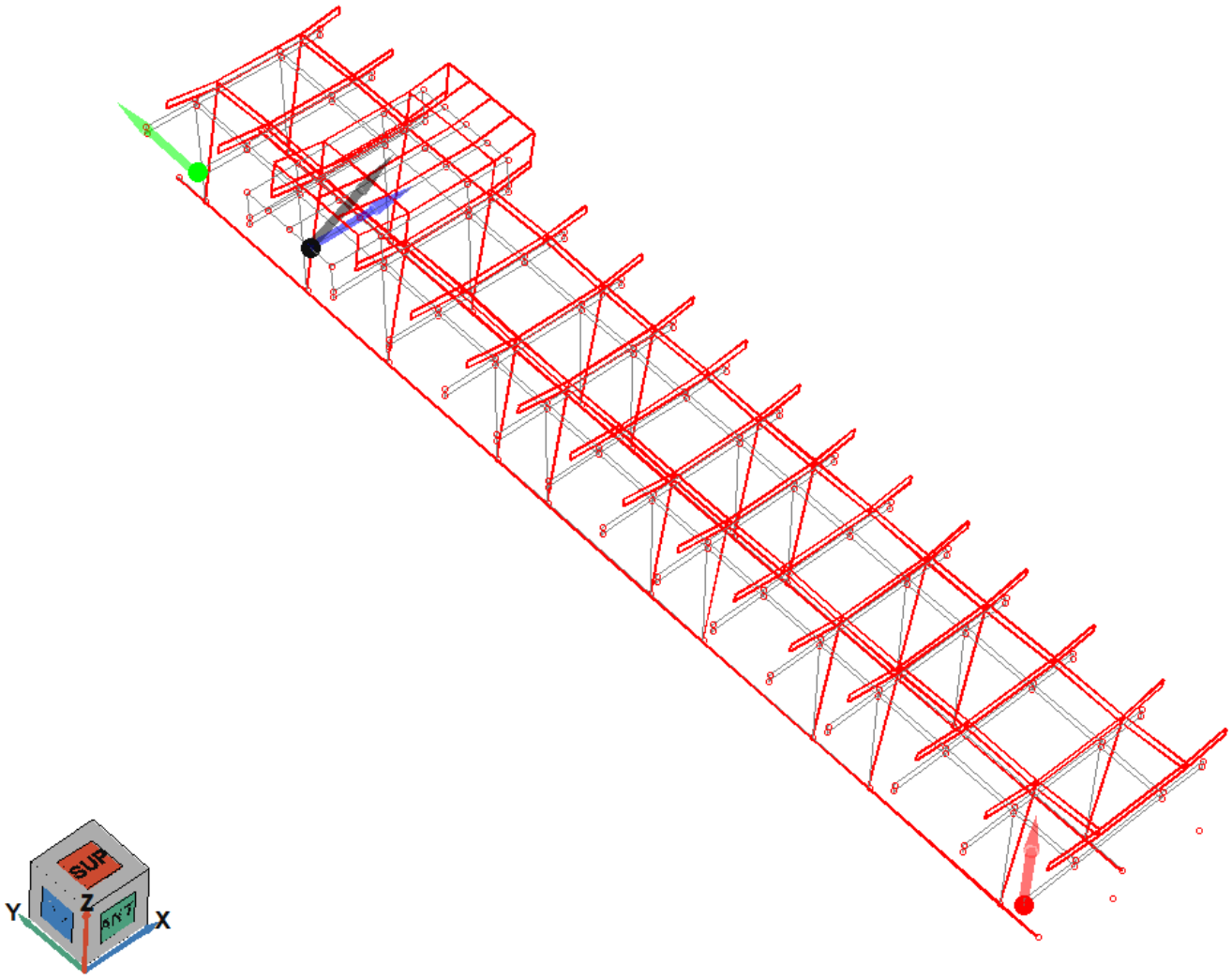
Deformata Statica [cm]

Massime deformazioni al nodo 142 **d=**2.9159 dx=-0.4720 dy=-0.0701 dz=-2.8766
Direzione x: nodo 153 **dx=**-0.5843 dy=-0.1003 dz=-0.7095
Direzione y: nodo 128 **dy=**-0.2029 dx=-0.4650 dz=-0.1108
Direzione z: nodo 142 **dz=**-2.8766 dx=-0.4720 dy=-0.0701

Valore max = 2.88

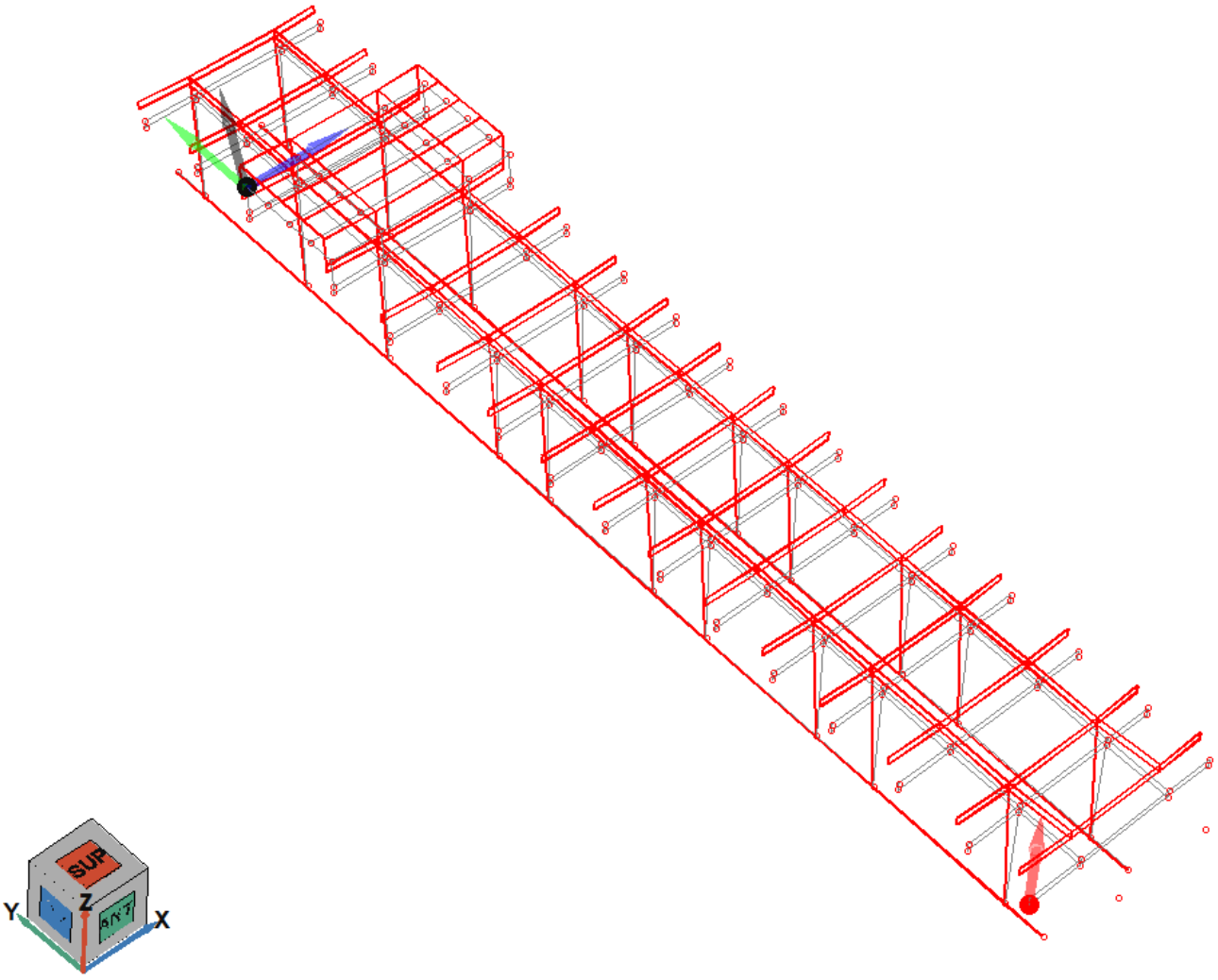


Deformazioni relative SLD
Valori inferiori al 2 per mille



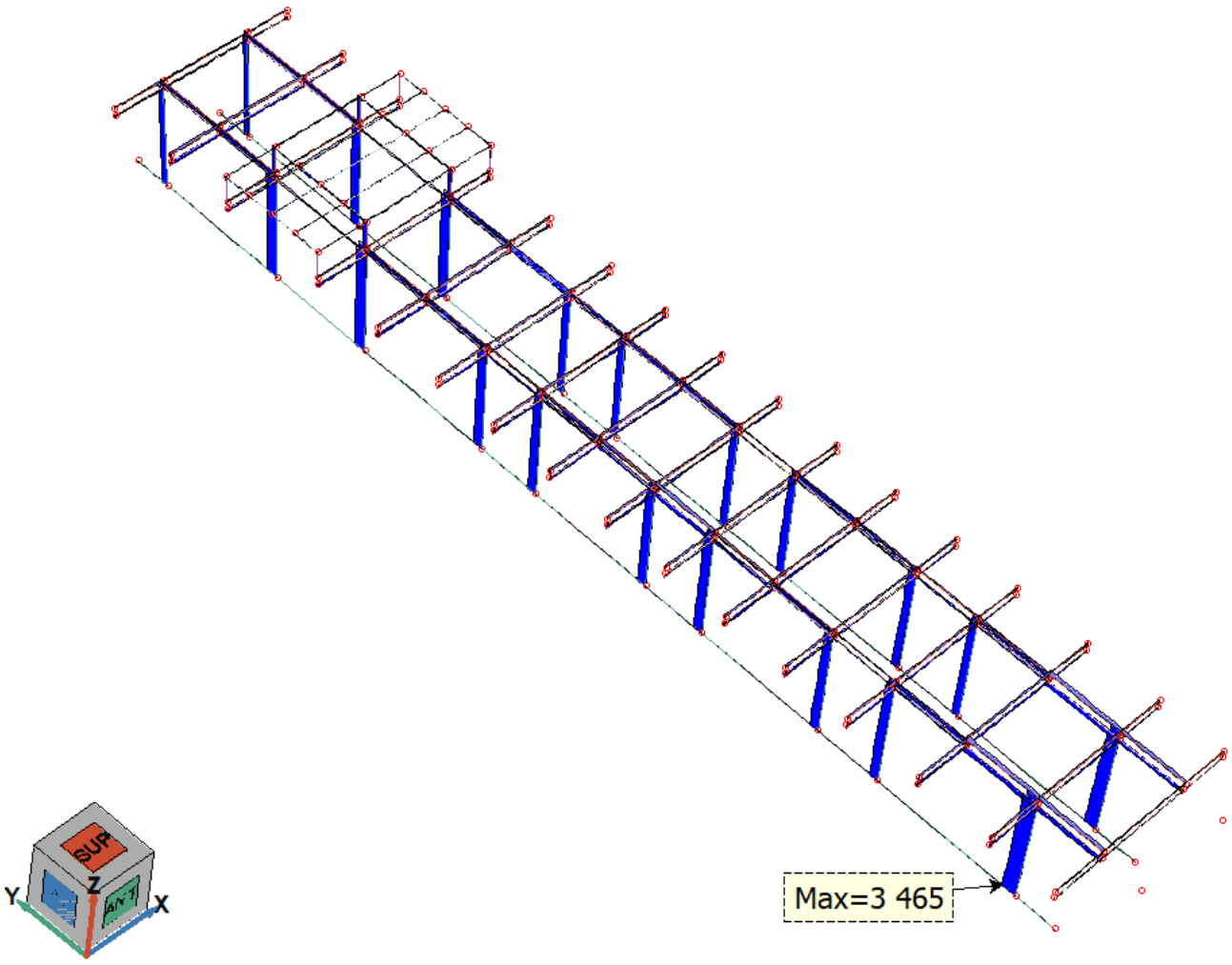
INVILUPPO DEFORMATA S.L.U. Ex + λ Ey

Massime deformazioni al nodo 159 d=1.8286 dx=1.7544 dy=0.3423 dz=0.3853
Direzione x: nodo 159 dx=1.7544 dy=0.3423 dz=0.3853
Direzione y: nodo 142 dy=0.3509 dx=1.5003 dz=0.3378
Direzione z: nodo 65 dz=0.4189 dx=1.5551 dy=0.3396

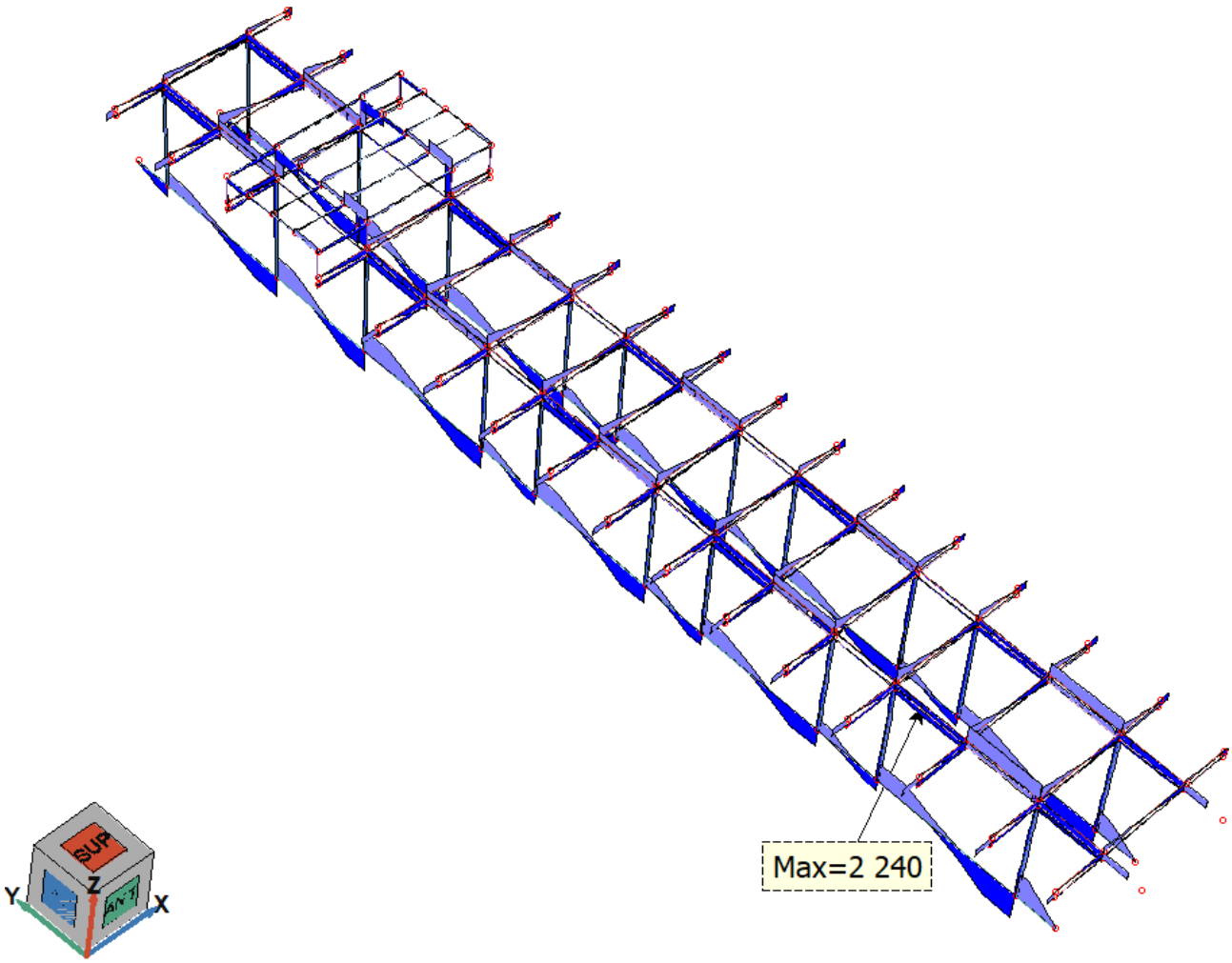


INVILUPPO DEFORMATA S.L.U. λ Ex + Ey

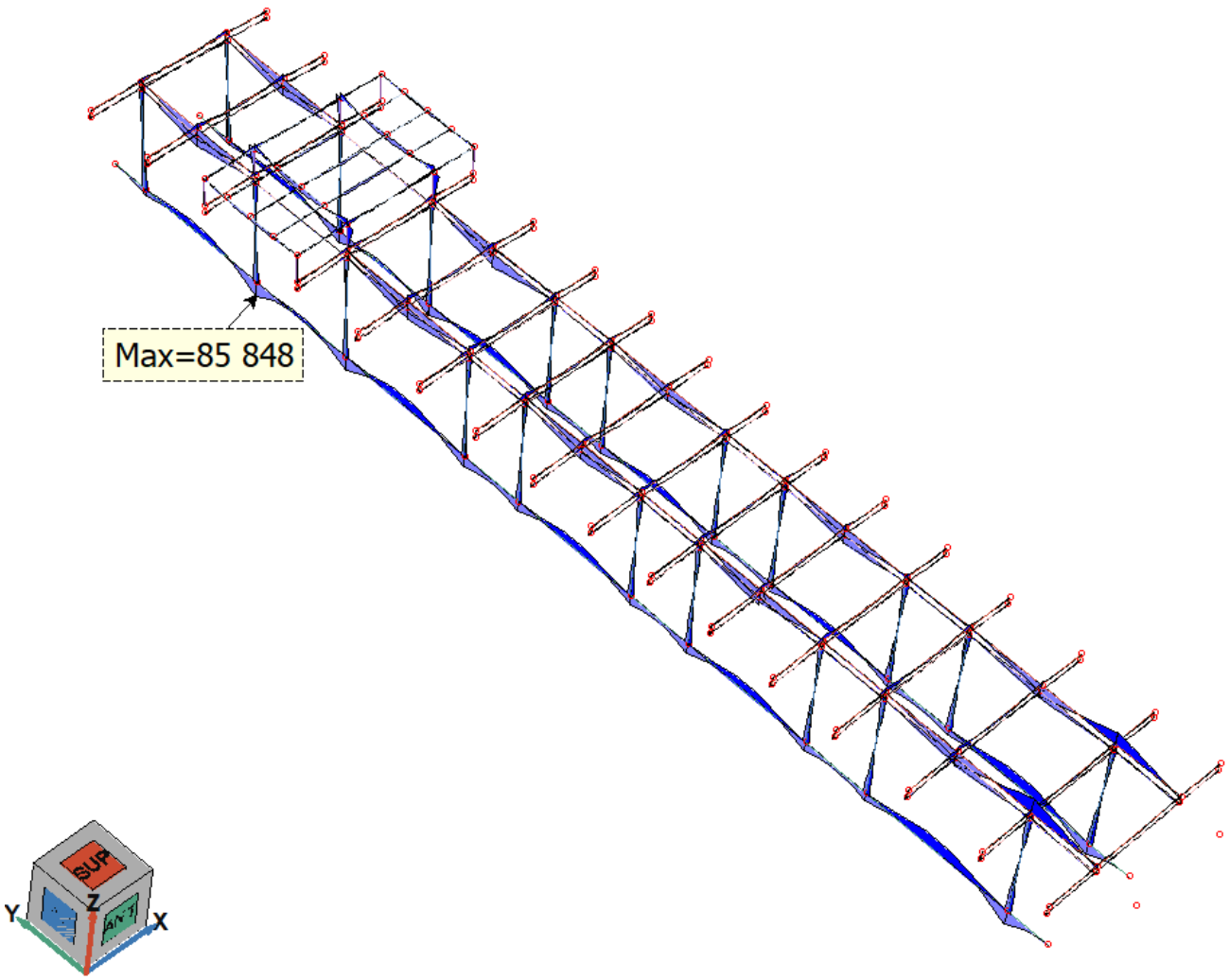
Massime deformazioni al nodo 153 d=1.2316 dx=0.5507 dy=1.0951 dz=0.1200
Direzione x: nodo 153 dx=0.5507 dy=1.0951 dz=0.1200
Direzione y: nodo 153 dy=1.0951 dx=0.5507 dz=0.1200
Direzione z: nodo 65 dz=0.3056 dx=0.5217 dy=1.0184



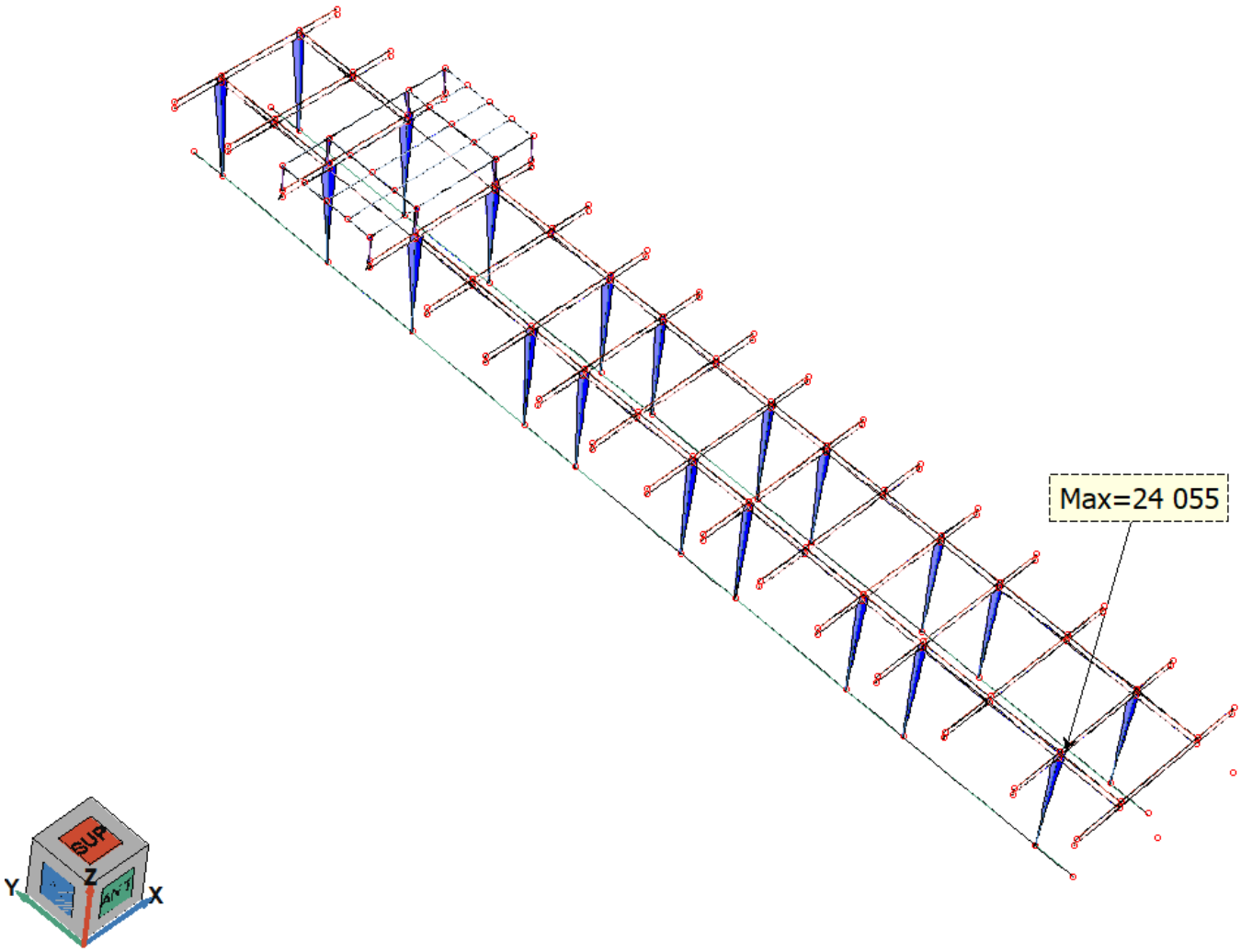
Azione Assiale Fx [daN]
Valore max = 3.465



Azione Tagliante Fy [daN]
Valore max = 2.240



Azione Flettente Mz [daNcm]
Valore max = 85.848



Azione Flettente Mz [daNcm]
Valore max = 24.055

8. VERIFICA SICUREZZA ELEMENTI

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

VERIFICHE DI OPERE IN CEMENTO ARMATO

TRAVI, PILASTRI, SETTI E TRAVI DI FONDAZIONE

Fra le informazioni di testa per le travi è segnalata la travata di appartenenza, la componente del peso proprio e il carico medio. Per i soli pilastri oltre al numero strutturale dell'asta è anche indicato l'eventuale numero di pilastrata.
Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z. Vengono riportate, in ordine:

- NC: numero della combinazione di carico;
- x: ascissa di calcolo (cm);
- Per i soli pilastri, per le combinazioni sismiche e nei casi in cui va applicata la gerarchia delle resistenze, vengono inserite due colonne αMy e αMz che riportano i valori dei moltiplicatori delle sollecitazioni My ed Mz.
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F); Mx, My, Mz (F*m).

NB: Per elementi trave di fondazione Fx, Fz, My sono generalmente nulli.
Le convenzioni adottate sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Compaiono poi nel tabulato gli ulteriori risultati:

- in sequenza, armatura posteriore, anteriore, inferiore, superiore (cm^2); si noti che tali armature sono quelle totali.

  NB: La sezione di due reggistaffe contribuisce in tutti quattro i valori di armatura; per i pilastri circolari viene determinata e stampata l'armatura totale distribuita uniformemente su tutta la circonferenza;
- campo (di rottura): rappresenta il campo di rottura determinato dalla procedura di verifica; nel caso delle travi, qualora sia stata deselezionata la verifica a sforzo normale, il campo di rottura viene sostituita dal rapporto x/d;
- indice di resistenza a presso-tensoflessione (Fx, My, Mz): rappresenta il moltiplicatore delle sollecitazioni allo s.l.u., ovvero il rapporto fra la sollecitazione agente e quella resistente;
- indice di resistenza a taglio/torsione (Bielle): rappresenta l'indice di resistenza delle bielle compresse sollecitate a taglio e/o torsione;
- indice di resistenza a taglio/torsione (V, Mx): rappresenta l'indice di resistenza "taglio e torsione" per elementi che non necessitano di armatura trasversale;
- indice di resistenza a scorrimento: riporta l'indice di resistenza che si ricava dal rapporto fra la resistenza a scorrimento (vedi § 7.4.4.5.2.1 delle NTC/2018) e la sollecitazione di taglio.
- aswta, aswto: in cm^2/m rappresenta l'area di armatura per unità di lunghezza derivante, rispettivamente, dall'effetto di taglio e torsione;
- passo staffe: in cm rappresenta il passo delle staffe derivante da aswta e aswto e dall'applicazione dei minimi di normativa;

Viene evidenziata, su una riga conclusiva apposita, l'inviluppo delle armature in grado di resistere a tutte le situazioni.
Per la sezione rettangolare viene riportata l'armatura aggiuntiva effettiva sui quattro lati, detraendo dall'armatura

totale quella dei reggistaffe. Per la sezione circolare è invece sempre riportato il valore totale distribuito. Viene infine indicato il passo delle staffe calcolato o di normativa.
Per i setti viene anche effettuata la verifica a scorrimento in corrispondenza delle sezioni al piede e in testa poste all'interno delle zone critica. In questi casi, alla fine del tabulato delle armature riguardante la singola asta, vengono riportate:

- quota alla quale viene effettuata la verifica a scorrimento;
- sollecitazione di taglio per il dimensionamento (V_{Ed});
- resistenza a spinotto delle barre verticali (V_{dd});
- resistenza per attrito (V_{fd});
- eventuale armatura inclinata totale (cm^2) derivante dalla verifica.

Alla fine del tabulato di progetto delle armature riguardante un'asta, se attivata l'opzione sulla combinazione dei carichi, la procedura propone uno specchietto che riepiloga nell'ordine:

- numero della combinazione di carico che dà luogo al momento massimo; tale sollecitazione può infatti derivare per effetto di una combinazione di carico spaziale di MasterSap (in questo caso viene riportato il relativo numero di combinazione o simbolo identificativo) o a causa della combinazione dei carichi permanenti e variabili o dell'eventuale momento di sicurezza (in questo secondo caso il contrassegno di combinazione è dato dal simbolo --);
- xMmax; ascissa dell'asta in cui si verifica il momento massimo positivo;
- Mmax; valore del momento massimo positivo;
- Ainf, D. inf agg.; armatura inferiore totale derivante dall'azione del momento massimo positivo, numero e diametro delle barre aggiuntive, come al solito, rispetto ai reggistaffe comunque presenti;
- Asup, D. sup agg.; valgono le stesse considerazioni di sopra, riferite all'armatura superiore;
- il rapporto x/d e l'indice di resistenza a flessione.

Nelle verifiche di esercizio per gli elementi vengono considerati i soli effetti del momento flettente Mz, ma per comodità dell'utente il tabulato riporta anche il valore delle altre sollecitazioni, incluse fra [ ] per significare che non entrano in gioco nella verifica. Per lo stesso motivo fra parentesi [ ] sono anche riportate le armature anteriori e posteriori.

- Apertura delle fessure w (mm): rappresenta l'ampiezza della fessura derivante dall'azione del momento flettente Mz all'ascissa indicata. La fessura si apre superiormente per Mz negativo, inferiormente per Mz positivo.
- La freccia viene riportata nel prospetto specifico (che compare a fine trave) riguardante anche il momento massimo in campata.

Per elementi verificati di tipo "pilastro" o "setto" viene effettuata la verifica delle tensioni di esercizio, mentre la verifica a fessurazione è eseguita senza calcolo diretto dell'ampiezza della fessura, in accordo al punto §C4.1.2.2.4.6 della Circolare 2 febbraio 2009, n. 617 (Istruzioni alle NTC 2008). Nella verifica alle tensioni la sezione viene trattata a presso-tensoflessione, trascurando in questo caso l'eventuale contributo del calcestruzzo a trazione. Vengono ignorate agli effetti della verifica le sollecitazioni torcenti e di taglio, comunque riportate fra [ ] nei tabulati per memoria.

Se si verifica la necessità di armare a punzonamento le travi o le fondazioni viene determinata la sezione complessiva delle barre piegate, che andranno disposte parallelamente alle staffe della trave.
Vengono indicate:

- asta: numero dell'asta oggetto di verifica;
- ascissa x (cm): ascissa dell'asta;
- taglio: valore dell'azione di taglio complessiva agente al nodo;
- carico limite di punzonamento;
- coefficiente di sicurezza al punzonamento;
- armatura piegati a punzonamento (cm^2), eventuale.

<u>Considerazioni per l'analisi dinamica.</u>

I risultati dinamici considerati sono quelli ottenuti per inviluppo, a seconda della modalità scelta. Si possono generare diverse combinazioni risultanti (sovrapposizione degli effetti statici e degli effetti dinamici) indicate nei tabulati con delle lettere.
Per quanto riguarda gli effetti dinamici si tenga presente che il segno degli inviluppi è sempre positivo e che le norme impongono che tali risultati siano considerati anche con segno opposto.

I RISULTATI PER I PLINTI

Viene riportato il nodo di attacco del plinto e le informazioni su sezione e peso proprio Vengono anche indicate le sollecitazioni esterne agenti, riferite agli assi locali. Lo sforzo normale N viene qui riportato con segno positivo se di compressione, come di norma avviene. Fy e Fz esprimono le reazioni vincolari taglianti, positive se agenti nel verso del rispettivo asse.

In caso di analisi dinamica per i plinti viene adottato il criterio di determinazione degli effetti statici e dinamici simile a quello predisposto per le aste. Vengono sovrapposti gli effetti dell'analisi statica con i risultati dell'analisi dinamica, considerando tutte le possibili permutazioni di segno per i risultati dinamici relativi a sforzo normale e a momento flettente. Per le sollecitazioni dinamiche di taglio viene preso lo stesso segno di quello statico. Nei tabulati le combinazioni prese in considerazione vengono codificate con la stessa simbologia adottata per gli elementi monodimensionali (lettere da A a X).

Viene indicato:

- ascissa di calcolo (cm); la verifica viene attuata sugli assi locali y e z, prima sul semiasse positivo e poi su quello negativo;
- momento flettente (F*m) e relativa combinazione di massimo: viene effettuata la verifica per tutte le combinazioni di carico agenti, riportando, fra parentesi, solo quella che ha generato il massimo effetto; il momento è riferito all'intera sezione rettangolare in esame (che per le ascisse secondo y ha dimensioni B in larghezza e h in altezza, mentre secondo z vale rispettivamente H e h);
- sforzo tagliante (F) e relativa combinazione di massimo: valgono considerazioni analoghe a quelle del momento flettente, riferite allo sforzo di taglio;
- armatura inferiore (cm^2) e passo delle barre: viene calcolata l'armatura totale minima necessaria a supportare il momento flettente e il relativo passo delle barre;
- armatura superiore (cm^2) e passo delle barre: analogamente all'armatura inferiore; quella superiore è generalmente nulla, in quanto situata in zona compressa, dove la presenza del calcestruzzo è già sufficiente a sostenere le azioni presenti;
- indice di resistenza a flessione;
- indice di resistenza a taglio;
- per ogni combinazione di carico dichiarata allo s.l.u. si ricava la pressione ultima sul terreno. Si determina l'area efficace che dipende dalle due eccentricità ey ed ez e si ricava lo sforzo normale ultimo Fxult (corrispondente alla pressione qult) da cui deriva, in relazione all'Fx esterno agente, l'indice di resistenza finale;
- per ogni combinazione di carico dichiarata allo s.l.e. si determina la pressione effettiva sul suolo che si confronta con la capacità portante, determinata riducendo la pressione ultima sul terreno in base al fattore di sicurezza stabilito in tabella.

Viene infine calcolato il carico limite di punzonamento e il coefficiente di sicurezza al punzonamento (con relativa combinazione più gravosa). Se il coefficiente di sicurezza al punzonamento scende sotto il valore 1 viene calcolata la sezione delle barre piegate per ognuna delle due direzioni ortogonali.

VERIFICHE DI OPERE IN ACCIAIO, ALLUMINIO O LEGNO CON IL METODO DELLE TENSIONI AMMISSIBILI E DEGLI STATI LIMITE

I RISULTATI PER ASTE RETICOLARI

Viene eseguita la verifica per aste soggette unicamente a sforzo normale. Per tutte le combinazioni di carico, viene effettuata la verifica di resistenza per aste e di stabilità per aste compresse. Per aste compresse viene utilizzato il metodo "ω".

Viene riportata una descrizione dei parametri di progetto e successivamente, in sequenza per ogni asta:

- numero combinazione di carico;
- sforzo normale N (corrispondente a Fx), positivo se di trazione;
- sezione utile (cm2); rappresenta il valore Ax, eventualmente diminuito per effetto del coefficiente di riduzione dell'area;
- snellezza; è la snellezza più elevata dell'asta fra le due corrispondenti ai piani di flessione e quella ulteriore, eventuale, derivante da assi principali di inerzia della sezione non coincidenti con gli assi locali y e z (come avviene per la sezione a L); nelle note è indicato il piano di massima snellezza cui si riferisce il valore riportato;
- Sf, tensione nell'acciaio o nell'alluminio (in kg/cm2, N/mm2 o daN/cm2); nel caso del legno la voce diventa esplicitamente tensione, anziché Sf .

A fine riga compaiono due note; la prima indica il piano di massima snellezza; la seconda, eventuale, è riservata a informazioni di commento.

Nel caso dei profili a freddo la stampa dei risultati riporta anche il valore di Q che concorre a determinare il coefficiente "ϖ" e la tensione massima che non può essere superata.

I RISULTATI PER TRAVI E PILSTRI

Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F), Mx, My, Mz (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Il tabulato di uscita riporta inoltre in ordine:

- Sf (Fx), (Tens.(Fx) per il legno): tensione derivante solo da sforzo normale;
- Sf (M), (Tens.(M) per il legno): tensione derivante solo dagli effetti flettenti di My e Mz; viene riportato il valore massimo riscontrato fra tutti i punti soggetti a indagine;
- tensione da torsione, derivante da Mx, valore massimo riscontrato;
- tensione di taglio, derivante da Fy e Fz, valore massimo riscontrato;
- Sf ideale: tensione ideale massima nel caso di acciaio e alluminio. Nel caso del legno, invece, viene riportata una "tensione (Fx, M)" derivante dall'interazione fra Fx e M, in cui si somma il contributo

tensionale dovuto allo sforzo normale con quello derivante dal momento flettente, la cui entità viene però riparametrizzata tramite il rapporto fra le tensioni ammissibili a sforzo normale e momento flettente. In questo modo tens (Fx, M) viene confrontata, per la sua accettabilità, con la tensione massima ammessa a sforzo normale;
- locazione, ovvero il punto della sezione in cui si verifica il massimo della tensione ideale;
- Nota: compare un avviso qualora la tensione ideale o "tens (Fx, M)" superi il valore massimo ammissibile, che dipende anche dal relativo coefficiente di incremento connesso alle combinazioni di carico.

Alla fine del tabulato delle verifiche di resistenza, se attivata l'opzione sulla combinazione dei carichi, la procedura propone uno specchietto che riepiloga nell'ordine:

- numero della combinazione di carico che dà luogo al momento massimo: tale sollecitazione si può infatti verificare per effetto di una combinazione di carico spaziale di MasterSap (in questo caso viene riportato il relativo numero o simbolo identificativo) o a causa della combinazione dei carichi permanenti e accidentali (contrassegnata in stampa dal simbolo --);
- xMmax: ascissa dell'asta in cui si verifica il momento massimo positivo;
- Mmax: valore del momento massimo positivo;
- Xfmax: ascissa in cui si verifica la freccia massima in campata;
- Fmax: valore della freccia massima in campata;
- fmax/l: rapporto fra freccia massima e luce dell'asta.

La verifica di stabilità viene effettuata per le sole combinazioni di carico che presentano, in almeno un'ascissa, condizioni di lavoro a pressoflessione. Il prospetto riepilogativo della verifica a stabilità riporta le informazioni relative all'asta iniziale e finale coinvolte, e inoltre:

- numero combinazione di carico;
- valore dello sforzo normale; (compressione più elevata trovata in tutte le ascisse soggette a verifica);
- valore del momento flettente My equivalente;
- valore del momento flettente Mz equivalente;
- snellezza ω (che influisce sullo sforzo normale), solo per acciaio e alluminio;
- snellezza nel piano locale "yx" (che influisce su Mz);
- snellezza nel piano locale "zx" (che influisce su My);
- ω; $\omega 1$ (solo per acciaio e alluminio);
- tensione nell'acciaio o alluminio; nel caso del legno viene riportata un valore di tensione (Fx, M) calcolato nei modi già espressi per la verifica di resistenza;
- Nota, eventuale, qualora le tensioni superino i limiti ammessi, oppure quando la snellezza supera il valore 250 (200 per il legno e alluminio).

VERIFICHE DI OPERE IN ACCIAIO CON IL METODO DELLE NTC 2018 E DELL'EUROCODICE 3

I RISULTATI PER TRAVI E PILSTRI

Il tabulato riporta:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F), Mx, My, Mz (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;

- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Vengono poi riportate:

- classe: rappresenta la classe della sezione; qualora i singoli componenti della sezione (ad esempio ala e anima) abbiano classi diverse viene presa quella più alta; non viene riportata in caso di trazione o taglio puro.

Il potenziale svergolamento viene indagato solo per sezioni a I. Viene riportato il valore di χLT, che determina il momento resistente di progetto. La stabilità euleriana comporta la determinazione di tre coefficienti χmin, ky, kz. Il tabulato propone:

- numero combinazione di carico;
- valore dello sforzo normale Fx (compressione più elevata trovata);
- momento flettente My più elevato riscontrato in tutte le ascisse;
- momento flettente Mz più elevato riscontrato in tutte le ascisse;
- classe: rappresenta la classe della sezione;
- χminimo: rappresenta il minimo fra i coefficienti di riduzione del modo di instabilità intorno agli assi coinvolti nella verifica.

VEDI FASCICOLO DEI CALCOLI

9. VALUTAZIONE DEI RISULTATI E GIUDIZIO MOTIVATO SULLA LORO ACCETTABILITA'

Il programma di calcolo utilizzato MasterSap è idoneo a riprodurre nel modello matematico il comportamento della struttura e gli elementi finiti disponibili e utilizzati sono rappresentativi della realtà costruttiva. Le funzioni di controllo disponibili, innanzitutto quelle grafiche, consentono di verificare la riproduzione della realtà costruttiva ed accertare la corrispondenza del modello con la geometria strutturale e con le condizioni di carico ipotizzate. Si evidenzia che il modello viene generato direttamente dal disegno architettonico riproducendone così fedelmente le proporzioni geometriche. In ogni caso sono stati effettuati alcuni controlli dimensionali con gli strumenti software a disposizione dell'utente. Tutte le proprietà di rilevanza strutturale (materiali, sezioni, carichi, sconnessioni, etc.) sono state controllate attraverso le funzioni di indagine specificatamente previste.

Sono state sfruttate le funzioni di autodiagnostica presenti nel software che hanno accertato che non sussistono difetti formali di impostazione.

E' stato accertato che le risultanti delle azioni verticali sono in equilibrio con i carichi applicati.

Sono state controllate le azioni taglianti di piano ed accertata la loro congruenza con quella ricavabile da semplici ed agevoli elaborazioni. Le sollecitazioni prodotte da alcune combinazioni di carico di prova hanno prodotto valori prossimi a quelli ricavabili adottando consolidate formulazioni ricavate della Scienza delle Costruzioni. Anche le deformazioni risultano prossime ai valori attesi. Il dimensionamento e le verifiche di sicurezza hanno determinato risultati che sono in linea con casi di comprovata validità, confortati anche dalla propria esperienza.

Intervento:

NUOVO PERGOLATO ESTERNO

Relazione di calcolo delle strutture

e

Relazione sulle Fondazioni

Il Progettista

1. PREMESSA

La presente relazione di calcolo riguarda la progettazione strutturale del nuovo pergolato esterno adiacente alla struttura esistente del mercato.

La struttura sarà realizzata con profilati in acciaio su fondazioni a trave continua in C.A..

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Le fasi di analisi e verifica della struttura verranno condotte in ambito statico lineare secondo il metodo di calcolo degli Stati Limite, in accordo alle seguenti disposizioni normative:

- Legge 5 novembre 1971 N. 1086 - Norme per la disciplina delle opere in conglomerato cementizio armato normale e precompresso ed a struttura metallica;
- Norme tecniche delle Costruzioni – D.M. 17/01/2018;
- Istruzioni per l'applicazione delle Norme Tecniche delle Costruzioni, Circolare Ministero Infrastrutture e Trasporti n° 7 21/01/2019;
- L.R. n.33 12.10.2015;
- D.G.R. n. X/5001 30.03.2016;

Norme di cui è consentita l'applicazione ai sensi del cap. 12 del D.M. 17 gennaio 2018:

- UNI EN 1990: 2006 - Eurocodice 1 – Criteri generali di progettazione strutturale.
- UNI ENV 1991-1-1: 2010; -1-2; 1-3; 1-4; 1.5; Azioni sulla struttura.
- Eurocodice 2 - Progettazione delle strutture in calcestruzzo.
- UNI ENV 1992-1-1 Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- Eurocodice 3 – Progettazione delle strutture in acciaio.
- UNI ENV 1993-1-1 - Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici.
- UNI EN 206:2016 - Calcestruzzo. Specificazioni, prestazioni, produzione e conformità.
- Servizio Tecnico Centrale del Ministero dei Lavori Pubblici – "Linee Guida sul calcestruzzo strutturale" –
- Circ. MIN.LL.PP. N.11951 del 14 febbraio 1992 - Circolare illustrativa della legge N. 1086.
- D.M. 14 febbraio 1992 - Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale, precompresso e per le strutture metalliche.
- Circ. MIN.LL.PP. N.37406 del 24 giugno 1993 – Istruzioni relative alle norme tecniche per l'esecuzione delle opere in c.a. normale e precompresso e per le strutture metalliche di cui al D.M. 14 febbraio 1992.
- D.M. 9 gennaio 1996 – Norme tecniche per l'esecuzione delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.
- Circ. Min. LL.PP. 15.10.1996 n.252 AA.GG./S.T.C. - Istruzioni per l'applicazione delle «Norme tecniche per il calcolo e l'esecuzione ed il collaudo delle strutture in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche» di cui al D.M. 09.01.1996.

CARICHI E SOVRACCARICHI

- D.M. 16 gennaio 1996 – Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi
- Circ. MIN.LL.PP. N.156 AA.GG./STC del 4 luglio 1996 – Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative ai criteri generali per la verifica di sicurezza delle costruzioni e dei carichi e sovraccarichi" di cui al D.M. 16 gennaio 1996.
- D.M. 16.1.1996 - Norme tecniche relative alle costruzioni in zone sismiche
- Circ. Min. LL.PP. 10.4.1997, n. 65 - Istruzioni per l'applicazione delle "Norme tecniche relative alle costruzioni in zone sismiche" di cui al D.M. 16 gennaio 1996
- Norme tecniche per le Costruzioni – D.M. 17/01/2018

3. DATI DI PROGETTO ED AZIONI SULLA STRUTTURA

INTESTAZIONE E DATI CARATTERISTICI DELLA STRUTTURA

Intestazione del lavoro	**MERCATO VIA PREALPI**
Tipo di struttura	Nello Spazio
Tipo di analisi	Statica e Dinamica
Tipo di soluzione	Lineare
Unita' di misura delle forze	daN
Unita' di misura delle lunghezze	cm
Normativa	NTC-2018
Analisi modale effettuata con il metodo di Ritz	

NORMATIVA

Vita nominale costruzione	50 anni
Classe d'uso costruzione	II
Vita di riferimento	50 anni
Localita'	Milano - Milano, Lombardia, Italia
Longitudine (WGS84)	9.15373
Latitudine (WGS84)	45.4951
Categoria del suolo	C
Coefficiente topografico	1
Coefficiente di smorzamento	5%
Eccentricita' accidentale	5%
Numero di frequenze	10
Comportamento strutturale	NON Dissipativo

PARAMETRI SISMICI

	TR	ag/g	FO	TC*	CC	Ss	Pga (ag*S) (m/s^2)
SLO	30	0.0185	2.5530	0.16	1.92	1.50	0.272
SLD	50	0.0235	2.5390	0.19	1.82	1.50	0.346
SLV	475	0.0483	2.6640	0.28	1.60	1.50	0.711
SLE	475	0.0483	2.6640	0.28	1.60	1.50	0.711
SLC	975	0.0580	2.7010	0.30	1.56	1.50	0.853

STATO LIMITE ULTIMO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale	qor=1

STATO LIMITE DI DANNO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale	qor=1.5
Coeff.moltiplicativo sisma	1.000

PARAMETRI SISMICI

Angolo del sisma nel piano orizzontale	0
Sisma verticale	Assente
Combinazione dei modi	CQC
Combinazione componenti azioni sismiche	NTC - Eurocodice 8
λ	0.3
μ	0.3

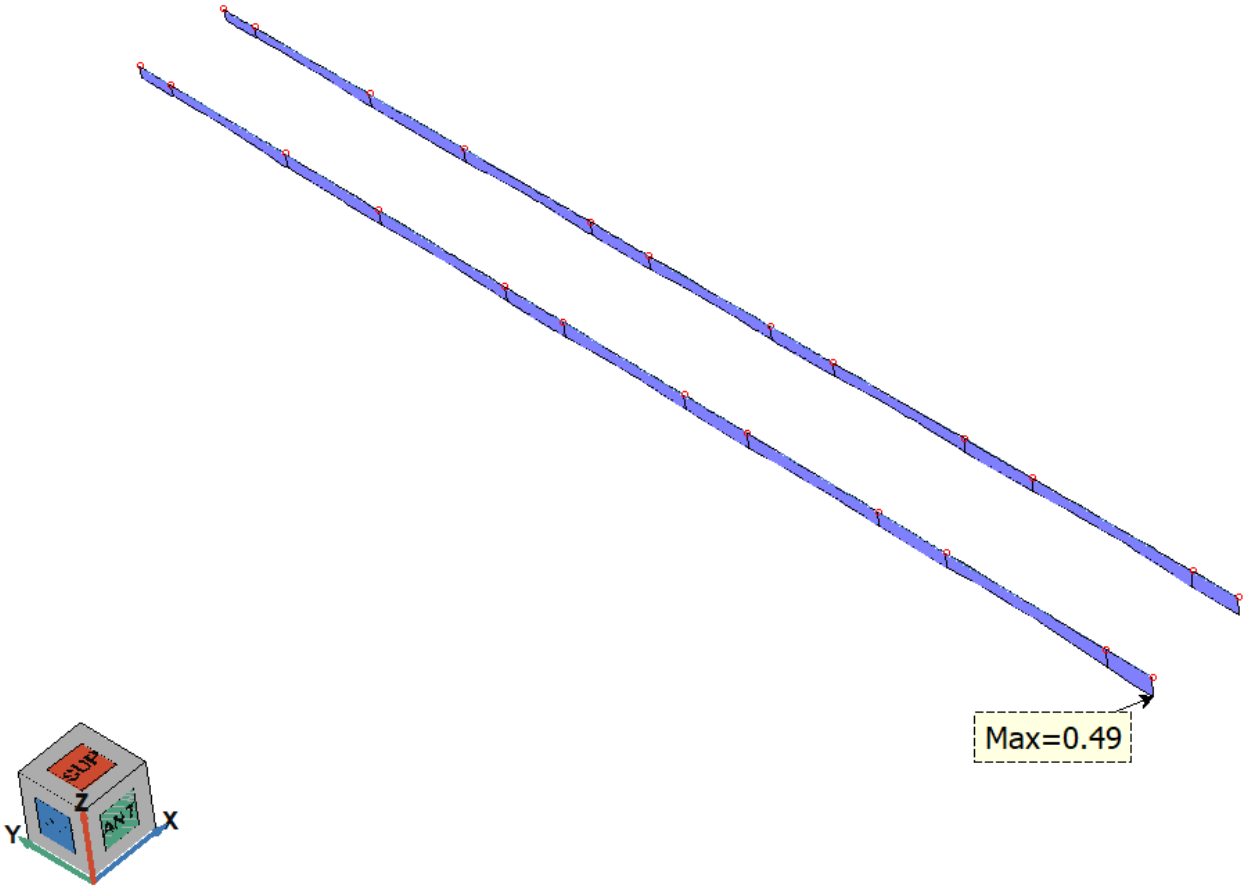
4. RELAZIONE SULLE FONDAZIONI

Per caratteristiche geologiche/geotecniche del terreno presente, si fa riferimento alla relazione geologica/geotecnica prodotta dal dottor Cristiano Nericcio. Tale relazione considera un terreno di fondazione di tipo C:

Categoria	Descrizione
A	*Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi* caratterizzati da valori di $V_{s,30}$ superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie uno strato di alterazione, con spessore massimo pari a 3 m.
B	*Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti* con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 360 m/s e 800 m/s (ovvero $N_{SPT,30} > 50$ nei terreni a grana grossa e $c_{u\,30} > 250$ kPa nei terreni a grana fina).
C	*Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti* con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ compresi tra 180 m/s e 360 m/s (ovvero $15 < N_{SPT,30} < 50$ nei terreni a grana grossa e $70 < c_{u,30} < 250$ kPa nei terreni a grana fina).
D	*Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti,* con spessori superiori a 30 m, caratterizzati da un graduale miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di $V_{s,30}$ inferiori a 180 m/s (ovvero $N_{SPT,30} < 15$ nei terreni a grana grossa e $c_{u,30} < 70$ kPa nei terreni a grana fina).
E	*Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m,* posti sul substrato di riferimento (con $V_s > 800$ m/s).

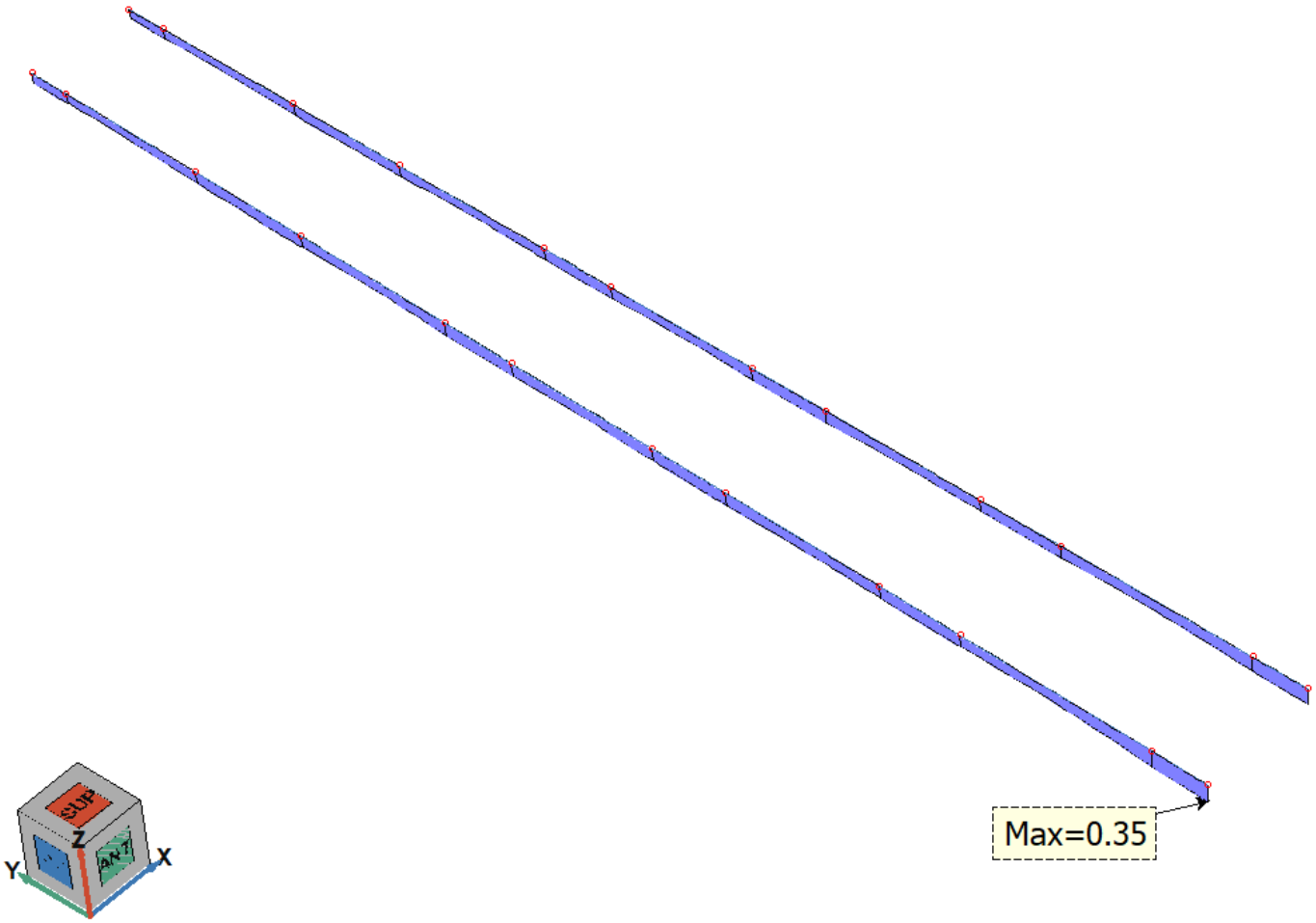
Dall'analisi dello stato dei luoghi, si considera una condizione topografica pianeggiante, appartenente alla struttura T1 per il quale il coefficiente topografico St è pari a 1,00.

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
T1	Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15°$
T2	Pendii con inclinazione media $i > 15°$
T3	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15° \leq i \leq 30°$
T4	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30°$



Pressioni al suolo SLU [daN/cm^2]

Valore max = 0,99



Pressioni al suolo SLE [daN/cm^2]

Valore max = 0,35

5. COMBINAZIONI DI CARICO

Le azioni sono state schematizzate applicando i carichi previsti dalla norma. In particolare i carichi gravitazionali, derivanti dalle azioni permanenti o variabili, sono applicati in direzione verticale (ovvero – Z nel sistema globale di riferimento del modello). Le azioni del vento sono applicate prevalentemente nelle due direzioni orizzontali o ortogonalmente alla falda in copertura. Le azioni sismiche, statiche o dinamiche, derivano dall'eccitazione delle masse assegnate alla struttura in proporzione ai carichi a cui sono associate per norma. I carichi sono suddivisi in più condizioni elementari di carico in modo da poter generare le combinazioni necessarie.

Le combinazioni di carico s.l.u. statiche (in assenza di azioni sismiche) sono ottenute mediante diverse combinazioni dei carichi permanenti ed accidentali in modo da considerare tutte le situazioni più sfavorevoli agenti sulla struttura. I carichi vengono applicati mediante opportuni coefficienti parziali di sicurezza, considerando l'eventualità più gravosa per la sicurezza della struttura.

Le azioni sismiche sono valutate in conformità a quanto stabilito dalle norme e specificato nel paragrafo sulle azioni. Vengono in particolare controllate le deformazioni allo stato limite ultimo, allo stato limite di danno e gli effetti del second'ordine.

In sede di dimensionamento vengono analizzate tutte le combinazioni, anche sismiche, impostate ai fini della verifica s.l.u. Vengono anche processate le specifiche combinazioni di carico introdotte per valutare lo stato limite di esercizio (tensioni, fessurazione, deformabilità).

Oltre all'impostazione spaziale delle situazioni di carico potenzialmente più critiche, in sede di dimensionamento vengono ulteriormente valutate, per le varie travate, tutte le condizioni di lavoro statico derivanti dall'alternanza dei carichi variabili, i cui effetti si sovrappongono a quelli dei pesi propri e dei carichi permanenti. Vengono anche imposte delle sollecitazioni flettenti di sicurezza in campata e risultano controllate le deformazioni in luce degli elementi.

Con riferimento alle azioni elementari prima determinate, si sono considerate le seguenti combinazioni di carico:

Combinazione fondamentale, impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$F_d = \gamma_g G_k + \gamma_p P_k + \gamma_q \left[Q_{1k} + \sum_{i=2}^{i=n} \psi_{0i} Q_{ik} \right]$$

dove:

Gk = valore caratteristico delle azioni permanenti
Pk = valore caratteristico della forza di precompressione
Q1k = valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione
Qik = valore caratteristico dell'i-esima azione variabile
γg = coeff. parziale =1.3 (1.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza)
γp = coeff. parziale =0.9 (1.2 se il suo contributo diminuisce la sicurezza)
γq = coeff. parziale =1.5 (0.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza

- Stato Limite di Esercizio (SLE):

Le combinazioni previste per gli SLE sono le seguenti:

$$F_r = G_k + P_k + Q_{1k} + \sum_i (\psi_{0i} Q_{ik}) \qquad \text{combinazione rara}$$

$$F_f = G_k + P_k + \psi_{11} Q_{1k} + \sum_i (\psi_{2i} Q_{ik}) \qquad \text{combinazione frequente}$$

$$Fq = G_k + P_k + \sum_i (\psi_{2i} Q_{ik}) \qquad \text{combinazione quasi permanente}$$

dove:

ψ1i = coeff. atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattali di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
ψ2i = coeff. atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei

Categoria/Azione variabile	ψ_{0j}	ψ_{1j}	ψ_{2j}
Categoria A Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
1	Dinamica	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000
2	Statica	Azione sismica: Sisma assente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.300
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.300
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.500
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.500

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE D'ESERCIZIO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
3	Rara	Tipologia: Rara	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	1.000
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000
4	Frequente	Tipologia: Frequente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.500
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000
5	Quasi permanente	Tipologia: Quasi permanente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO

Num.	Descrizione	Parametri	Tipo azione/categoria	Condizione	Moltiplicatore
6	S.L.D.	Azione sismica: Presente	Permanente: Peso Proprio	Condizione peso proprio	1.000
			Permanente: Permanente portato	Condizione 1	1.000
			Variabile: Domestici e residenziali	Condizione 2	0.300
			Variabile: Neve	Condizione 3	1.000

COMBINAZIONI UTILIZZATE COME CASI DI CARICO PER IL METODO RITZ

Numero	Descrizione
1	Dinamica
2	Statica
3	Rara
4	Frequente
5	Quasi permanente
6	S.L.D.
--	Forze sismiche direzione X
--	Forze sismiche direzione Y
--	Forze sismiche direzione Z

AMV S.r.l.
Via San Lorenzo, 106
34077 Ronchi dei Legionari
(Gorizia) Italy

Ph. +39 0481.779.903 r.a.
Fax +39 0481.777.125
E-mail: info@amv.it
www.amv.it

Cap. Soc. € 10.920,00 i.v.
P.Iva: IT00382470318
C.F. e Iscriz. nel Reg. delle Imp. di GO
00382470318 - R.E.A. GO n° 048216

SOFTWARE COMPANY

Attestato dell'affidabilità del codice di calcolo e delle procedure implementate nei prodotti software AMV
In base al paragrafo 10.2 delle Norme Tecniche per le Costruzioni (D.M. 17.01.2018 e successivi aggiornamenti).

In base a quanto richiesto al par. 10.2 del D.M. 17/01/2018 (Norme Tecniche per le Costruzioni) il produttore e distributore AMV s.r.l. espone la seguente relazione riguardante il solutore numerico e, più in generale, la procedura di analisi e dimensionamento MasterSap. Si fa presente che sul proprio sito (www.amv.it) è disponibile sia il manuale teorico del solutore sia il documento comprendente i numerosi esempi di validazione. Essendo tali documenti (formati da centinaia di pagine) di pubblico dominio, si ritiene sufficiente proporre una sintesi, sia pure adeguatamente esauriente dell'argomento.

Il motore di calcolo adottato da MasterSap, denominato LiFE-Pack, è un programma ad elementi finiti che permette l'analisi statica e dinamica in ambito lineare e non lineare, con estensioni per il calcolo degli effetti del secondo ordine.

Il solutore lineare usato in analisi statica ed in analisi modale è basato su un classico algoritmo di fattorizzazione multifrontale per matrici sparse che utilizza la tecnica di condensazione supernodale ai fini di velocizzare le operazioni. Prima della fattorizzazione viene eseguito un riordino simmetrico delle righe e delle colonne del sistema lineare al fine di calcolare un percorso di eliminazione ottimale che massimizza la sparsità del fattore. Il solutore modale è basato sulla formulazione inversa dell'algoritmo di *Lanczos* noto come *Thick Restarted Lanczos* ed è particolarmente adatto alla soluzione di problemi di grande e grandissima dimensione ovvero con molti gradi di libertà. L'algoritmo di Lanczos oltre ad essere supportato da una rigorosa teoria matematica, è estremamente efficiente e competitivo e non ha limiti superiori nella dimensione dei problemi, se non quelli delle risorse hardware della macchina utilizzata per il calcolo.

Per la soluzione modale di piccoli progetti, caratterizzati da un numero di gradi di libertà inferiore a 500, l'algoritmo di Lanczos non è ottimale e pertanto viene utilizzato il classico solutore modale per matrici dense simmetriche contenuto nella ben nota libreria *LAPACK*.

L'analisi con i contributi del secondo ordine viene realizzata aggiornando la matrice di rigidezza elastica del sistema con i contributi della matrice di rigidezza geometrica.

Un'estensione non lineare, che introduce elementi a comportamento multilineare, si avvale di un solutore incrementale che utilizza nella fase iterativa della soluzione il metodo del gradiente coniugato precondizionato.

Grande attenzione è stata riservata agli esempi di validazione del solutore. Gli esempi sono stati tratti dalla letteratura tecnica consolidata e i confronti sono stati realizzati con i risultati teorici e, in molti casi, con quelli prodotti, sugli esempi stessi, da prodotti internazionali di comparabile e riconosciuta validità. Il manuale di validazione è disponibile sul sito www.amv.it.

E' importante segnalare, forse ancora con maggior rilievo, che l'affidabilità del programma trova riscontro anche nei risultati delle prove di collaudo eseguite su sistemi progettati con MasterSap. I verbali di collaudo (per alcuni progetti di particolare importanza i risultati sono disponibili anche nella letteratura tecnica) documentano che i risultati delle prove, sia in campo statico che dinamico, sono corrispondenti con quelli dedotti dalle analisi numeriche, anche per merito della possibilità di dar luogo, con MasterSap, a raffinate modellazioni delle strutture. In MasterSap sono presenti moltissime procedure di controllo e filtri di autodia-gnostica. In fase di input, su ogni dato, viene eseguito un controllo di compatibilità. Un ulteriore procedura di controllo può essere lanciata dall'utente in modo da individuare tutti gli errori gravi o gli eventuali difetti della modellazione. Analoghi controlli vengono eseguiti da MasterSap in fase di calcolo prima della preparazione dei dati per il solutore. I dati trasferiti al solutore sono facilmente consultabili attraverso la lettura del file di input in formato XML, leggibili in modo immediato dall'utente.

Apposite procedure di controllo sono predisposte per i programmi di dimensionamento per l'acciaio, legno, alluminio, muratura etc. Tali controlli riguardano l'esito della verifica: vengono segnalati, per via numerica e grafica (vedi esempio a fianco), i casi in contrasto con le comuni tecniche costruttive e gli errori di dimensionamento (che bloccano lo sviluppo delle fasi successive della progettazione, ad esempio il disegno esecutivo).

Nei casi previsti dalla norma, ad esempio qualora contemplato dalle disposizioni sismiche in applicazione, vengono eseguiti i controlli sulla geometria strutturale, che vengono segnalati con la stessa modalità dei difetti di progettazione.

Ulteriori funzioni, a disposizione dell'utente, agevolano il controllo dei dati e dei risultati. E' possibile eseguire una funzione di ricerca su tutte le proprietà (geometriche, fisiche, di carico etc) del modello individuando gli elementi interessati.

Si possono rappresentare e interrogare graficamente, in ogni sezione desiderata, tutti i risultati dell'analisi e del dimensionamento strutturale. Nel caso sismico viene evidenziata la posizione del centro di massa e di rigidezza del sistema.

Per gli edifici è possibile, per ogni piano, a partire delle fondazioni, conoscere la risultante delle azioni verticali orizzontali. Analoghi risultati sono disponibili per i vincoli esterni.

Le altre procedure di calcolo, oltre a MasterSap, seguono la medesima impostazione teorica e lo stesso procedimento di validazione.

Nei relativi manuali viene fornita una esauriente descrizione delle basi teoriche e degli algoritmi impiegati, dei metodi e criteri usati per il dimensionamento strutturale e delle sezioni; vengono forniti esempi significativi che possono essere facilmente replicati, segnalando che si tratta spesso di procedure di calcolo e di verifica, che per loro natura, non denotano particolari complessità teoriche e concettuali.

Il rilascio di ogni nuova versione dei programmi è sottoposta a rigorosi check automatici che mettono a confronto i risultati della release in esame con quelli già validati e realizzati da versioni precedenti. Inoltre, sessioni specifiche di lavoro sono condotte da personale esperto per controllare il corretto funzionamento delle varie procedure software, con particolare riferimento a quelle che sono state oggetto di interventi manutentivi o di aggiornamento.

AMV s.r.l.
Amministratore Unico
Ing. Luciano Migliorini

6. MODELLAZIONE STRUTTURALE

Criteri di concezione e di schematizzazione strutturale, modellazione del terreno, proprietà dei materiali, efficacia del modello.

La struttura e il suo comportamento sotto le azioni statiche e dinamiche è state adeguatamente valutato, interpretato e trasferito nel modello che si caratterizza per la sua impostazione completamente tridimensionale. A tal fine ai nodi strutturali possono convergere diverse tipologie di elementi, che corrispondono nel codice numerico di calcolo in altrettante tipologie di elementi finiti. Travi e pilastri, ovvero componenti in cui una dimensione prevale sulle altre due, vengono modellati con elementi "beam", il cui comportamento può essere opportunamente perfezionato attraverso alcune opzioni quali quelle in grado di definire le modalità di connessione all'estremità. Eventuali elementi soggetti a solo sforzo normale possono essere trattati come elementi "truss" oppure con elementi "beam" opportunamente svincolati. Le pareti, le piastre, le platee ovvero in generale i componenti strutturali bidimensionali, con due dimensioni prevalenti sulla terza (lo spessore), sono stati modellati con elementi "shell" a comportamento flessionale e membranale. I vincoli con il mondo esterno vengono rappresentati, nei casi più semplici (apparecchi d'appoggio, cerniere, carrelli), con elementi in grado di definire le modalità di vincolo e le rigidezze nello spazio. Questi elementi, coniugati con i precedenti, consentono di modellare i casi più complessi ma più frequenti di interazione con il terreno, realizzabile tipicamente mediante fondazioni, pali, platee nonché attraverso una combinazione di tali situazioni. Il comportamento del terreno è sostanzialmente rappresentato tramite una schematizzazione lineare alla Winkler, principalmente caratterizzabile attraverso una opportuna costante di sottofondo, che può essere anche variata nella superficie di contatto fra struttura e terreno e quindi essere in grado di descrivere anche situazioni più complesse. Nel caso dei pali il comportamento del terreno implica anche l'introduzione di vincoli per la traslazione orizzontale.

I parametri dei materiali utilizzati per la modellazione riguardano il modulo di Young, il coefficiente di Poisson, ma sono disponibili anche opzioni per ridurre la rigidezza flessionale e tagliante dei materiali per considerare l'effetto di fenomeni fessurativi nei materiali.

Il calcolo viene condotto mediante analisi lineare, ma vengono considerati gli effetti del secondo ordine e si può simulare il comportamento di elementi resistenti a sola trazione o compressione.

La presenza di diaframmi orizzontali, se rigidi, nel piano viene gestita attraverso l'impostazione di un'apposita relazione fra i nodi strutturali coinvolti, che ne condiziona il movimento relativo. Relazioni analoghe possono essere impostate anche fra elementi contigui.

Si ritiene che il modello utilizzato sia rappresentativo del comportamento reale della struttura. Sono stati inoltre valutate tutti i possibili effetti o le azioni anche transitorie che possano essere significative e avere implicazione per la struttura.

Presentazione del modello strutturale e sue proprietà

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. In particolare:

- Modelli strutturali
- Eventuali sconnessioni
- Sezioni impiegate

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

I NODI

La struttura è individuata da nodi riportati in coordinate.
Ogni nodo possiede sei gradi di libertà, associati alle sei possibili deformazioni. I gradi di libertà possono essere liberi (spostamenti generalizzati incogniti), bloccati (spostamenti generalizzati corrispondente uguale a zero), di tipo slave o linked (il parametro cinematico dipende dalla relazione con altri gradi di libertà).

Si può intervenire sui gradi di libertà bloccando uno o più gradi. I blocchi vengono applicate nella direzione della terna locale del nodo.
Le relazioni complesse creano un legame tra uno o più gradi di libertà di un nodo detto slave con quelli di un altro nodo detto master. Esistono tre tipi di relazioni complesse.
Le relazioni di tipo link prescrivono l'uguaglianza tra gradi di libertà analoghi di nodi diversi. Specificare una relazione di tipo link significa specificare il nodo slave assieme ai gradi di libertà che partecipano al vincolo ed il nodo master. I gradi di libertà slave saranno eguagliati ai rispettivi gradi di libertà del nodo master.
La relazione di piano rigido prescrive che il nodo slave appartiene ad un piano rigido e quindi che i due spostamenti in piano e la rotazione normale al piano sono legati ai tre parametri di roto-traslazione rigida di un piano.
Il Corpo rigido prescrive che il nodo slave fa parte di un corpo rigido e tutti e sei i suoi gradi di libertà sono legati ai sei gradi di libertà posseduti dal corpo rigido (i gradi di libertà del suo nodo master).

I MATERIALI

I materiali sono individuati da un codice specifico e descritti dal modulo di elasticità, dal coefficiente di Poisson, dal peso specifico, dal coefficiente di dilatazione termica.

LE SEZIONI

Le sezioni sono individuate in ogni caso da un codice numerico specifico, dal tipo e dai relativi parametri identificativi. La simbologia adottata dal programma è la seguente:

- Rettangolare piena (Rp);
- Rettangolare cava (Rc);
- Circolare piena (Cp);
- Circolare cava (Cc);
- T (T.);
- T rovescia (Tr);
- L (L.);
- C (C.);
- C rovescia (Cr);
- Cassone (Ca);
- Profilo singolo (Ps);
- Profilo doppio (Pd);
- Generica (Ge).

I CARICHI

I carichi agenti sulla struttura possono essere suddivisi in carichi nodali e carichi elementari. I carichi nodali sono forze e coppie concentrate applicate ai nodi della discretizzazione. I carichi elementari sono forze, coppie e sollecitazioni termiche.
I carichi in luce sono individuati da un codice numerico, da una azione, una categoria, una condizione e da una descrizione. Sono previsti carichi distribuiti trapezoidali riferiti agli assi globali (fX, fY, fZ, fV) e locali (fx, fy, fz), forze concentrate riferite agli assi globali (FX, FY, FZ, FV) o locali (Fx, Fy, Fz), momenti concentrati riferiti agli assi locali (Mx, My, Mz), momento torcente distribuito riferito all'asse locale x (mx), carichi termici (tx, ty, tz), descritti con i relativi parametri identificativi, aliquote inerziali comprese, rispetto al riferimento locale. I carichi in luce possono essere attribuiti solo a elementi finiti del tipo trave o trave di fondazione.

GLI ELEMENTI FINITI

ELEMENTO FRAME (TRAVE E PILASTRO, TRAVE DI FONDAZIONE)

L'elemento frame implementa il modello della trave nello spazio tridimensionale. E' caratterizzato da 2 nodi principali I e J posti alle sue estremità ed un nodo geometrico facoltativo K che serve solamente a fissare univocamente la posizione degli assi locali.
L'elemento frame possiede 12 gradi di libertà.
Ogni elemento viene riferito a una terna locale destra x, y, z. L'elemento frame supporta varie opzioni tra cui:

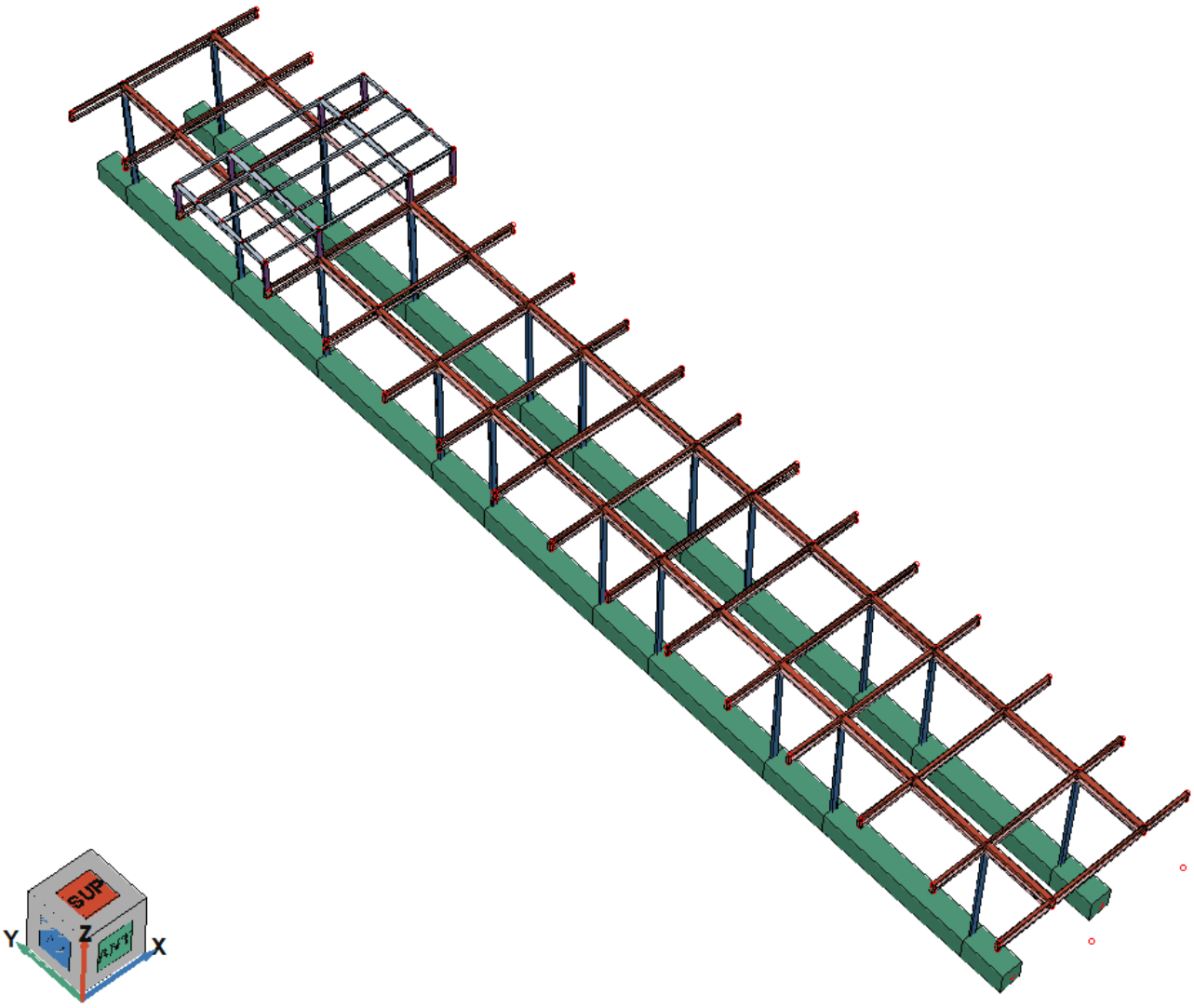
1. deformabilità da taglio (travi tozze);
2. sconnessioni totali o parziali alle estremità;
3. connessioni elastiche alle estremità;
4. offsets, ovvero tratti rigidi eventualmente fuori asse alle estremità;
5. suolo elastico alla Winkler nelle tre direzioni locali e a torsione.

L'elemento frame supporta i seguenti carichi:

1. carichi distribuiti trapezoidali in tutte le direzioni locali o globali;
2. sollecitazioni termiche uniformi e gradienti termici nelle due direzioni principali;
3. forza concentrata in tutte le direzioni locali o globali applicata in un punto arbitrario;
4. carichi generici mediante prescrizione delle reazioni di incastro perfetto.

I gruppi formati da elementi del tipo trave riportano, in ordine, i numeri dei nodi iniziale (I), finale (J) e di riferimento (K), la situazione degli svincoli ai nodi I e J (indicate in legenda eventuali situazioni diverse dall'incastro perfetto ad entrambi i nodi), i codici dei materiali e delle sezioni, eventuali offset strutturali o conci rigidi applicati. Un'ulteriore tabella riporta anche eventuali valori di offset architettonici.
Per ogni asta vengono riportati i carichi applicati: ogni carico è identificato dal suo codice e da un moltiplicatore.

I gruppi relativi all'elemento trave di fondazione riportano informazioni analoghe. È indicata la caratteristica del suolo, la larghezza di contatto con il terreno e il numero di suddivisioni interne. Per la trave di fondazione il programma abilita automaticamente solo i gradi di libertà relativi alla rotazione intorno agli assi globali X, Y e alla traslazione secondo Z, bloccando gli altri gradi di libertà. Ogni trave di fondazione è suddivisa in un numero adeguato di parti (aste). Ogni singola asta interagisce con il terreno mediante un elemento finito del tipo vincolo elastico alla traslazione verticale t_Z convergente ai suoi nodi (vedi figura), il cui valore di rigidezza viene determinato da programma moltiplicando la costante di sottofondo assegnata dall'utente per l'area di contatto con il terreno in corrispondenza del nodo.
I tipi di carichi ammessi sono solo di tipo distribuito fZ, fV, fy. Inoltre accade che:
Vi=Vf; di=df=0, ovvero il carico è di tipo rettangolare esteso per tutta la lunghezza della trave.



Modello strutturale

7. PRESENTAZIONE DEI RISULTATI

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. In particolare:

- Deformazioni
- Frecce
- Sollecitazioni

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

ANALISI STATICA LINEARE

L'analisi statica lineare è la più comune e tradizionale delle analisi strutturali possibili. L'aggettivo statica sottintende che i carichi applicati non dipendono dal tempo o più esattamente variano molto lentamente tra l'istante iniziale di applicazione t_0 e l'istante finale di osservazione t_f (carichi quasi-statici).
Ipotizzando inoltre che la forza di reazione interna dipenda linearmente dagli spostamenti, attraverso una matrice di rigidezza costante K e che le forze esterne siano costituite da carichi indipendenti dallo spostamento, si ottiene l'equazione di equilibrio classica per i problemi quasi statici lineari

KU = F

dove K è la matrice di rigidezza, U è il vettore delle deformazioni nodali, F è il vettore dei carichi.
E' bene ricordare che la linearità della risposta strutturale deriva da almeno due grandi semplificazioni: l'ipotesi di elasticità lineare del materiale (linearità materiale) e l'ipotesi di piccolezza degli spostamenti e delle deformazioni (linearità geometrica).
Nell'analisi sismica con il metodo statico equivalente, le corrispondenti forze inerziali vengono automaticamente aggiunte agli altri carichi eventualmente presenti sulla struttura.
Note le deformazioni vengono calcolate le sollecitazioni.

DEFORMATE

Per ogni combinazione di carico e per tutti i nodi non completamente bloccati il programma calcola spostamenti (unità di misura L) e rotazioni (radianti). Viene anche rappresentata la deformata in luce dell'asta che riproduce il comportamento di una funzione polinomiale di quarto grado. Gli spostamenti sono positivi se diretti nel verso degli assi globali X Y Z, le rotazioni positive se antiorarie rispetto all'asse di riferimento, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (vedi figura a lato).
Viene anche determinato il valore massimo assoluto (con segno) di ogni singola deformazione e il valore massimo dello spostamento nello spazio (radice quadrata della somma dei quadrati degli spostamenti).

ASPETTI PARTICOLARI DELL'ANALISI DINAMICA

Nella stampa degli autovettori vengono riportati i relativi risultati, pertinenti ad ogni nodo.
Nel calcolo della risposta spettrale vengono determinate, per ogni verso del sisma, le deformazioni relative ai vari modi di vibrare e la corrispondente media quadratica. Tali risultati vengono successivamente combinati e danno luogo ad uno o più inviluppi in relazione a quanto imposto dall'utente nella fase iniziale di intestazione del lavoro.
Nel caso dell'applicazione dell'Ordinanza 3431 (ex 3272) vengono anche determinate le deformazioni allo stato limite ultimo, che risultano amplificate per effetto dei fattori di struttura q rassegnati alle due direzioni orizzontali e a quella verticale.

TRAVI, PILASTRI E TRAVI DI FONDAZIONE

Il programma calcola ai due nodi estremi di ogni elemento e per ogni combinazione di carico sei sollecitazioni, riferite agli assi locali (come indicato nella figura a lato):

- Fx = forza assiale nella direzione locale x;
- Fy = taglio nella direzione locale y;
- Fz = taglio nella direzione locale z;
- Mx = momento torcente attorno all'asse locale x;
- My = momento flettente attorno all'asse locale y;

- Mz = momento flettente attorno all'asse locale z,

con le seguenti convenzioni sui segni:

- forze positive se concordi con gli assi locali (F);
- momenti positivi se antiorari rispetto gli assi locali, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (F*L).

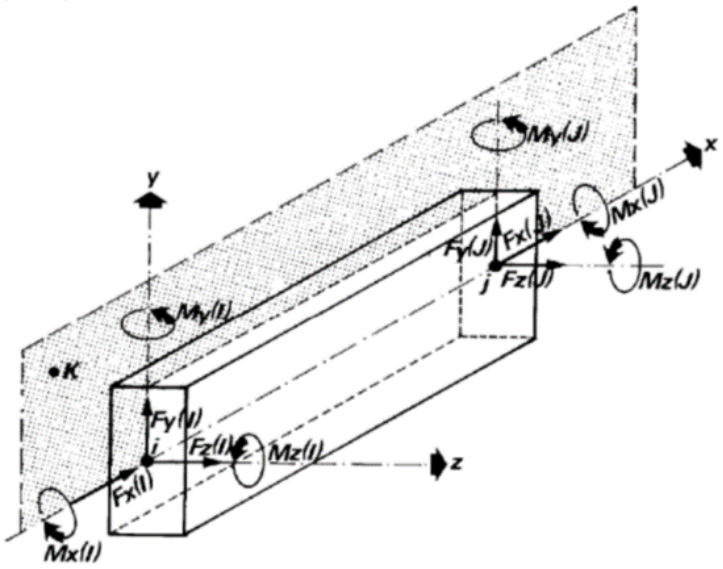
Tali convenzioni sono caratteristiche dei codici di calcolo numerico e sono mantenute soltanto nelle stampe globali. Nelle rappresentazioni grafiche e nelle stampe delle verifiche di sicurezza vengono invece adottate le convenzioni tipiche della Scienza delle Costruzioni.

In caso di analisi sismica con il metodo statico equivalente viene riportato un prospetto riguardante il peso sismico del gruppo, le coordinate baricentriche relative, il coefficiente di distribuzione globale del gruppo funzione della sua quota, il coefficiente globale ricavato dal precedente in base ai parametri sismici, la forza sismica relativa.

Nell'analisi dinamica vengono calcolate le medesime sollecitazioni per ognuna delle tre azioni sismiche previste (Z eventuale). Viene evidenziato il modo di vibrazione che dà luogo all'effetto massimo, il valore di tale effetto (con segno), la risultante dovuta alla combinazione di tutti i modi di vibrazione mediante il criterio prescelto dall'utente.

Per le travi di fondazione il programma calcola ai due nodi estremi della trave e in tutti i punti intermedi generati per effetto della suddivisione della trave di fondazione, per ogni combinazione di carico:

- Fy = taglio nella direzione locale y (F);
- Mx = momento torcente attorno asse locale x (F*L);
- Mz = momento flettente attorno asse locale z (F*L);
- UZ = spostamento lungo Z (L);
- rX = rotazione intorno X (rad);
- rY = rotazione intorno Y (rad);
- pressione sul suolo (F/L^2).



Riferimento locale

TABELLA MASSE ECCITATE

PROSPETTO RIASSUNTIVO MODI PRINCIPALI

Periodo principale	T1	Massa	Massa %	Modo	Note
Direzione X	+7.10e-01	+1.06e+01	98	1	--
Direzione Y	+4.52e-01	+1.07e+01	99	2	--
Direzione Z	+1.64e-01	+1.15e-01	1	10	--

Periodo	T2	Massa	Massa %	Modo	Note
Direzione X	+0.00e+00	+0.00e+00	0	0	
Direzione Y	+0.00e+00	+0.00e+00	0	0	
Direzione Z	+0.00e+00	+0.00e+00	0	0	--

PROSPETTO RIASSUNTIVO MASSE ECCITATE PER QUOTA MAGGIORE DI: 0.00

Analisi	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz. Z	%
--	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.17e-01	1

FREQUENZE PROPRIE DI OSCILLAZIONE

Numero	Pulsazione	Frequenza	Periodo	Precisione
1	8.856e+00	1.409e+00	7.095e-01	1.044e-09
2	1.390e+01	2.213e+00	4.519e-01	4.141e-11
3	1.681e+01	2.676e+00	3.737e-01	1.069e-10
4	2.065e+01	3.286e+00	3.043e-01	7.991e-11
5	2.346e+01	3.734e+00	2.678e-01	3.958e-11
6	2.723e+01	4.334e+00	2.307e-01	9.468e-10
7	2.949e+01	4.694e+00	2.130e-01	2.686e-09
8	3.355e+01	5.340e+00	1.873e-01	1.589e-07
9	3.699e+01	5.888e+00	1.698e-01	2.130e-05
10	3.839e+01	6.110e+00	1.637e-01	1.090e-05

COEFFICIENTI DI PARTECIPAZIONE MODALE

Modo	Direz.X	Direz.Y
1	3.261e+00	-1.696e-03
2	1.822e-03	3.278e+00
3	-7.197e-02	-6.891e-02
4	-1.164e-01	2.442e-02
5	4.691e-02	-5.140e-02
6	-6.441e-02	2.178e-02
7	-2.632e-02	2.484e-02
8	6.428e-02	3.136e-02
9	-2.432e-02	9.420e-03
10	2.845e-02	1.136e-01

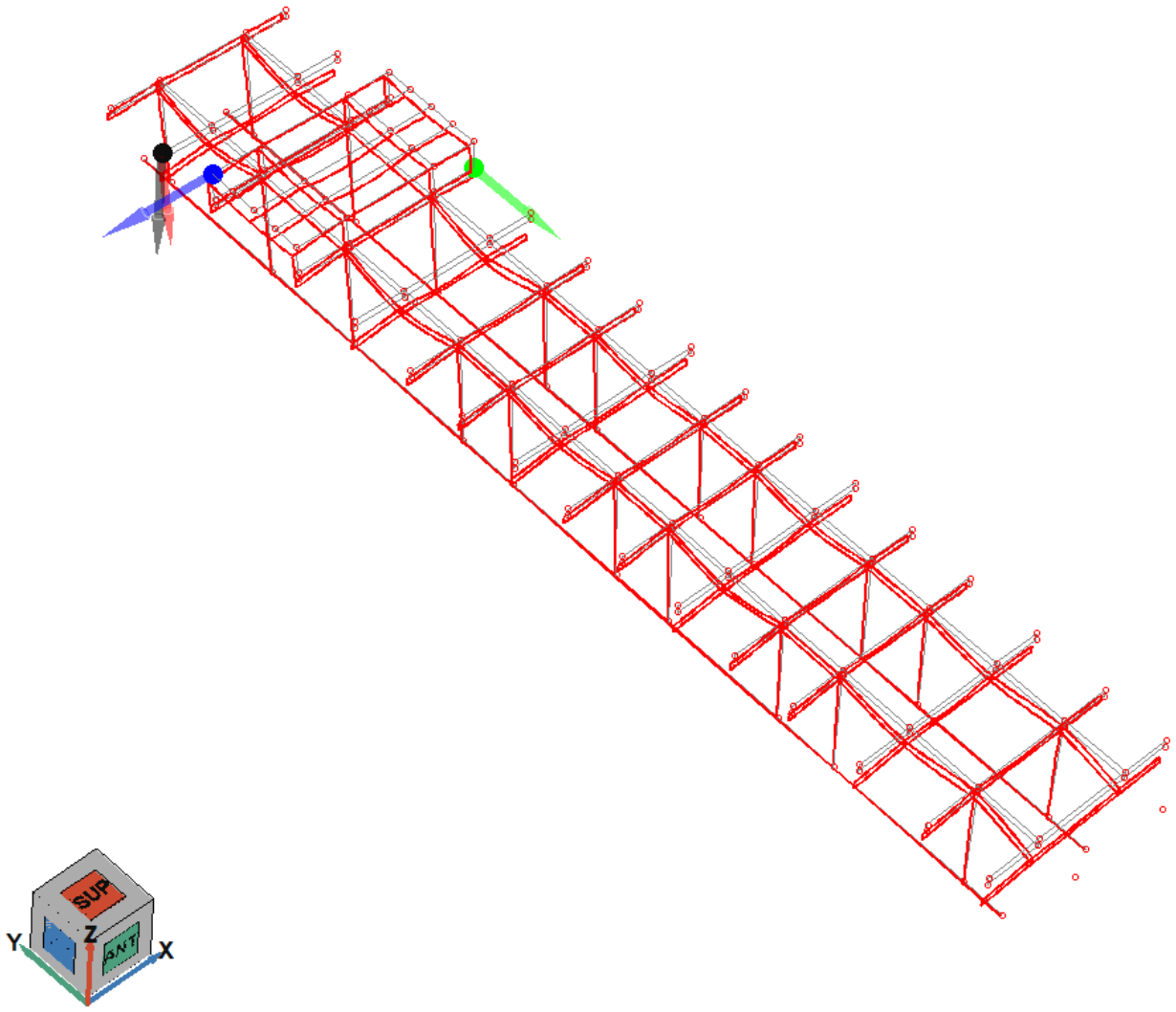
MASSA ECCITATA PER QUOTA Z MAGGIORE DI :0.00

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%
Modo: 1	+1.06e+01	99	+2.87e-06	0	+7.29e-04	0
Progressiva	+1.06e+01	99	+2.87e-06	0	+7.29e-04	0
Modo: 2	+3.32e-06	0	+1.07e+01	100	+3.31e-04	0
Progressiva	+1.06e+01	99	+1.07e+01	100	+1.06e-03	0
Modo: 3	+5.18e-03	0	+4.75e-03	0	+3.62e-06	0
Progressiva	+1.06e+01	99	+1.08e+01	100	+1.06e-03	0
Modo: 4	+1.36e-02	0	+5.96e-04	0	+2.10e-05	0
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.08e-03	0
Modo: 5	+2.20e-03	0	+2.64e-03	0	+6.59e-06	0
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.09e-03	0
Modo: 6	+4.15e-03	0	+4.74e-04	0	+6.71e-05	0
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.16e-03	0
Modo: 7	+6.93e-04	0	+6.17e-04	0	+6.99e-05	0

Modo	Direz.X	%	Direz.Y	%	Direz.Z	%
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.23e-03	0
Modo: 8	+4.13e-03	0	+9.83e-04	0	+6.92e-05	0
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.30e-03	0
Modo: 9	+5.92e-04	0	+8.87e-05	0	+1.54e-04	0
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.45e-03	0
Modo: 10	+8.10e-04	0	+1.29e-02	0	+1.15e-01	1
Progressiva	+1.07e+01	99	+1.08e+01	100	+1.17e-01	1

MASSA TOTALE ECCITABILE

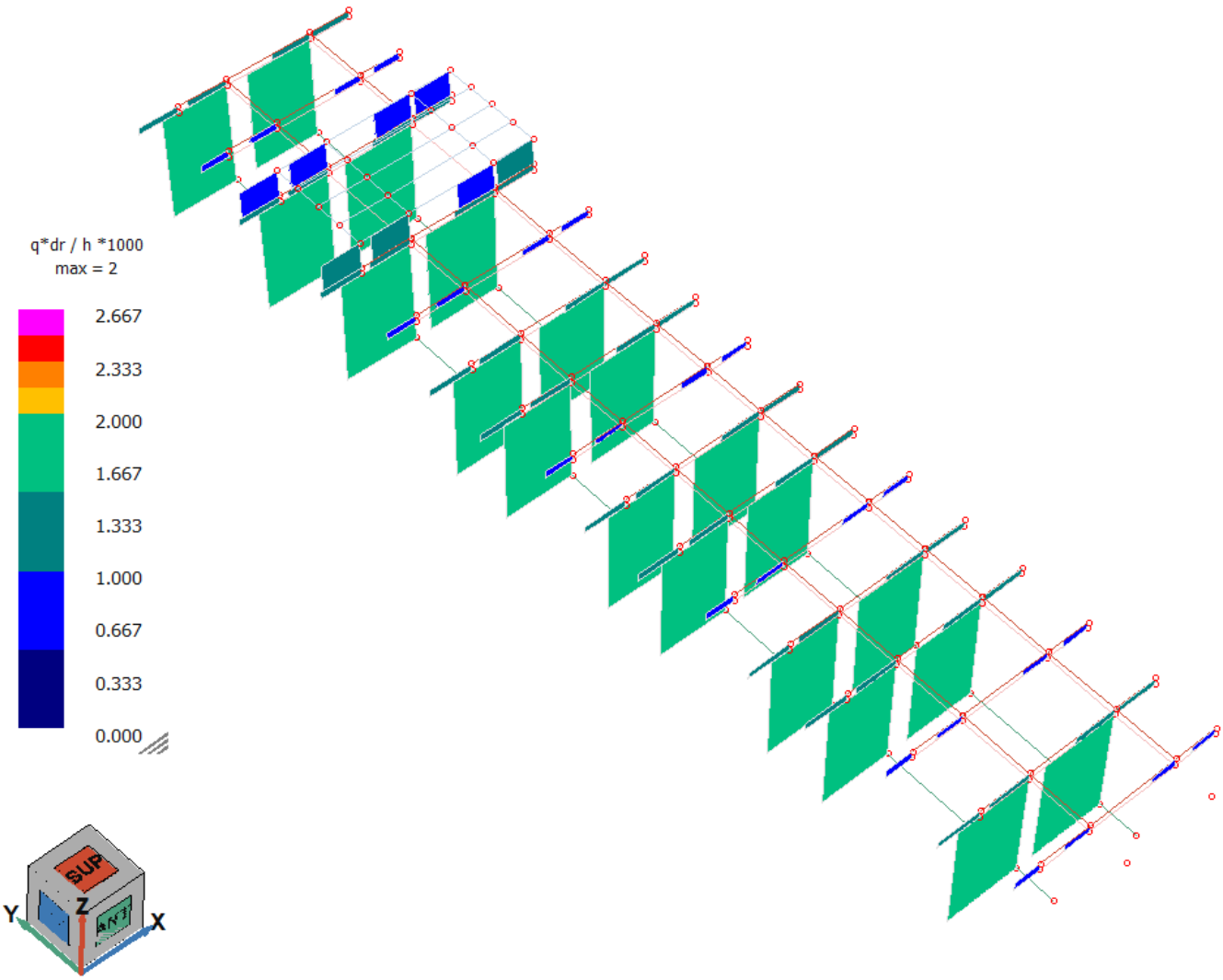
Direzione X	Direzione Y	Direzione Z
+1.08e+01	+1.08e+01	+1.08e+01



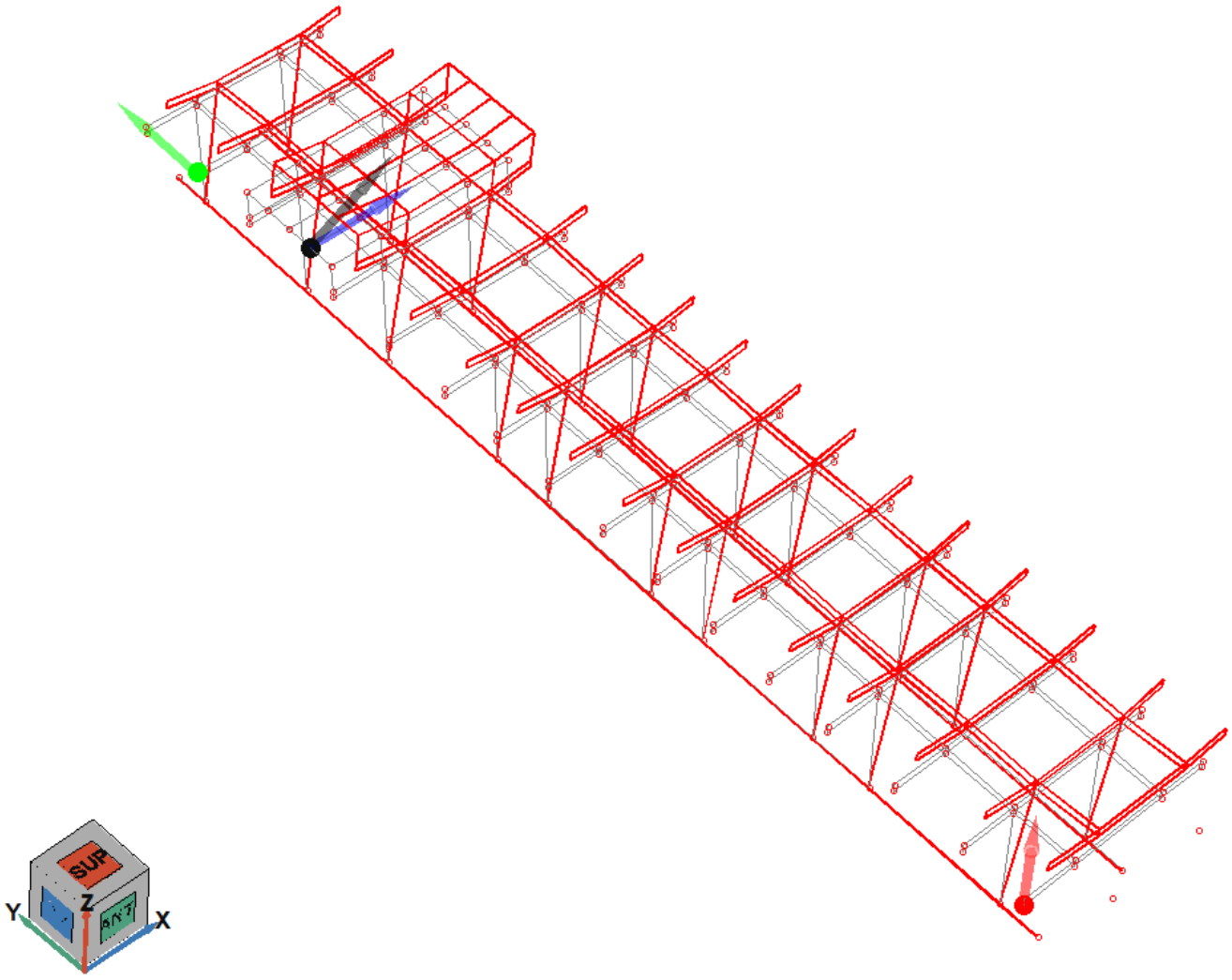
Deformata Statica [cm]

Massime deformazioni al nodo 142 **d=**2.9159 dx=-0.4720 dy=-0.0701 dz=-2.8766
Direzione x: nodo 153 **dx=**-0.5843 dy=-0.1003 dz=-0.7095
Direzione y: nodo 128 **dy=**-0.2029 dx=-0.4650 dz=-0.1108
Direzione z: nodo 142 **dz=**-2.8766 dx=-0.4720 dy=-0.0701

Valore max = 2.88

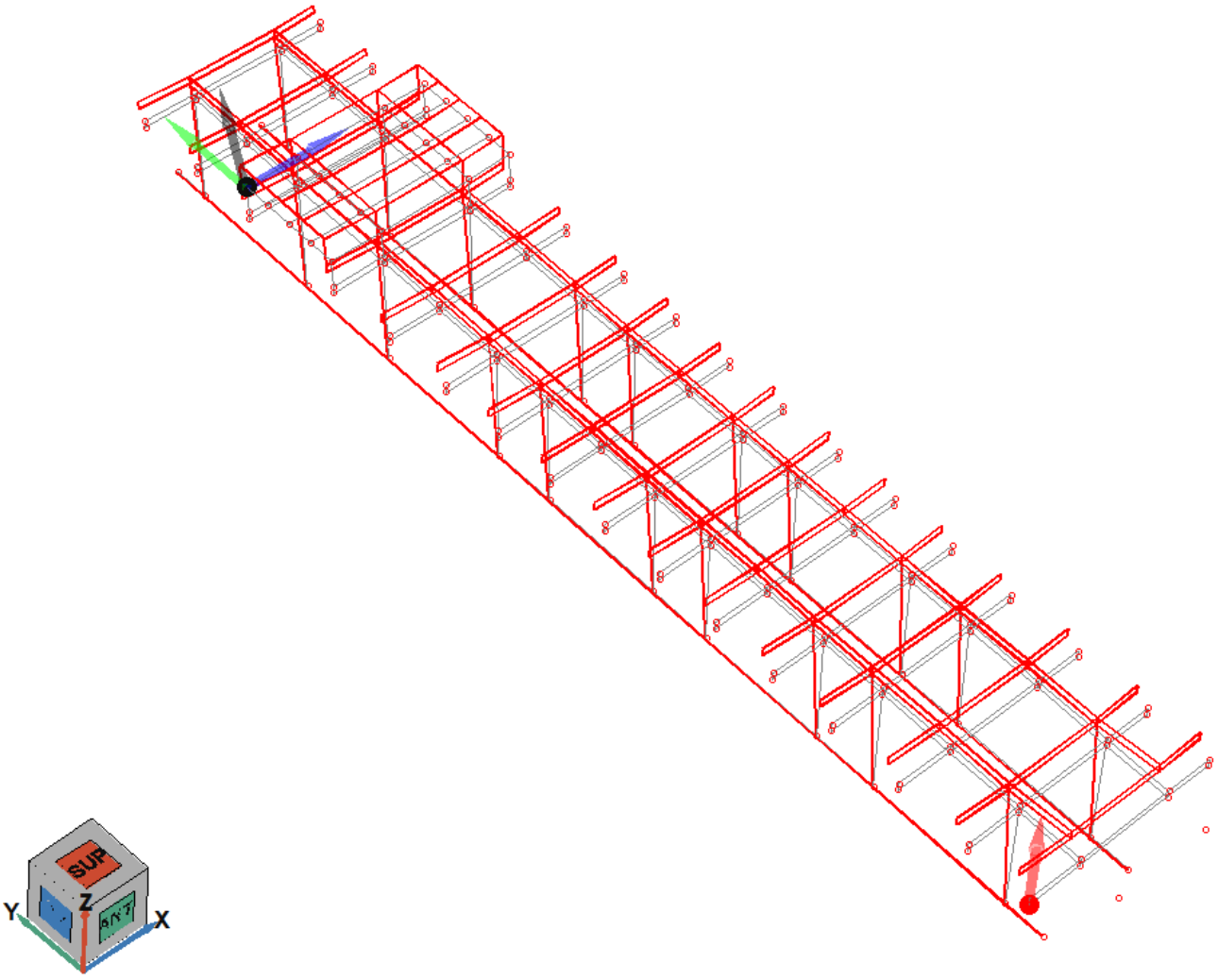


Deformazioni relative SLD
Valori inferiori al 2 per mille



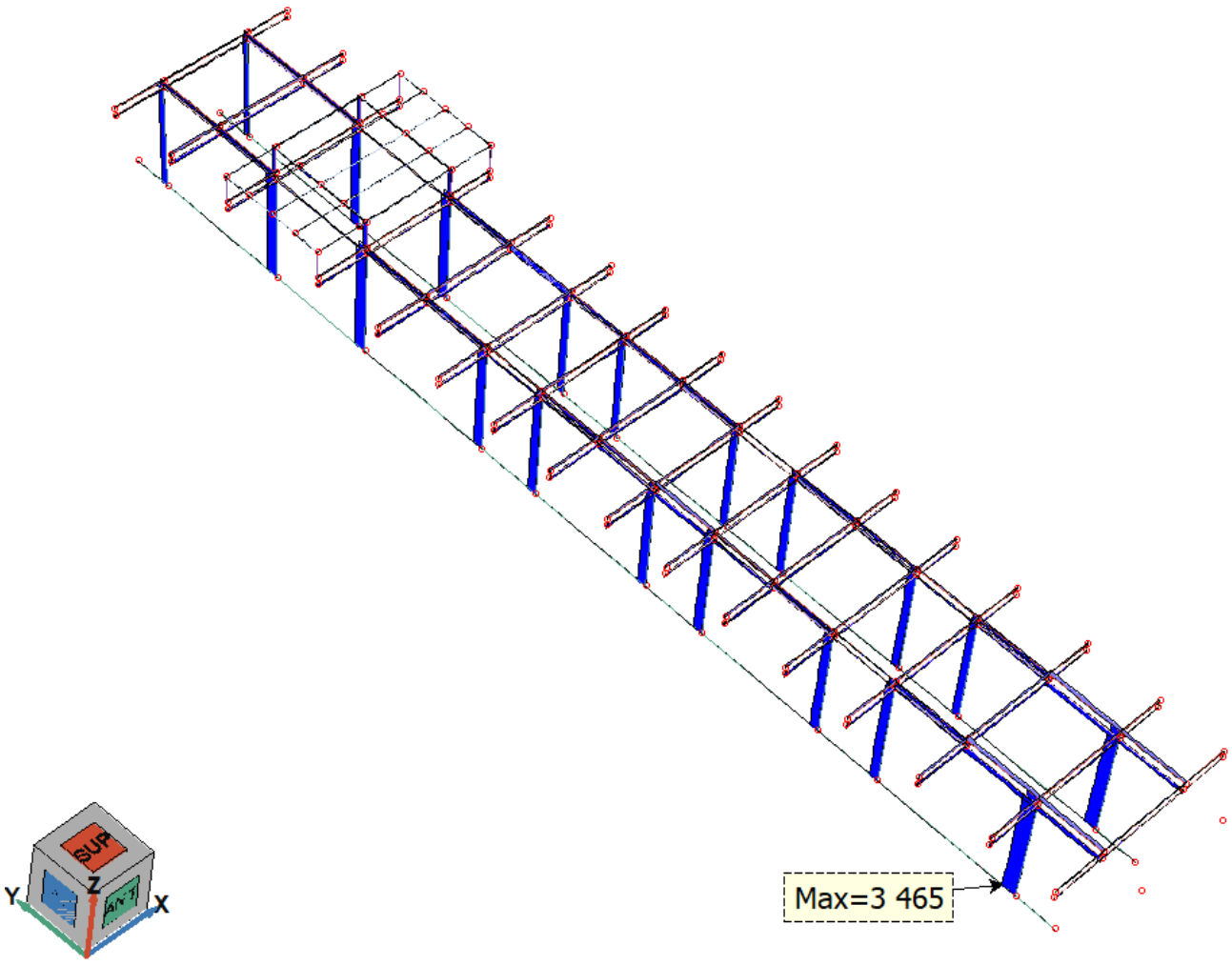
INVILUPPO DEFORMATA S.L.U. Ex + λ Ey

Massime deformazioni al nodo 159 d=1.8286 dx=1.7544 dy=0.3423 dz=0.3853
Direzione x: nodo 159 dx=1.7544 dy=0.3423 dz=0.3853
Direzione y: nodo 142 dy=0.3509 dx=1.5003 dz=0.3378
Direzione z: nodo 65 dz=0.4189 dx=1.5551 dy=0.3396

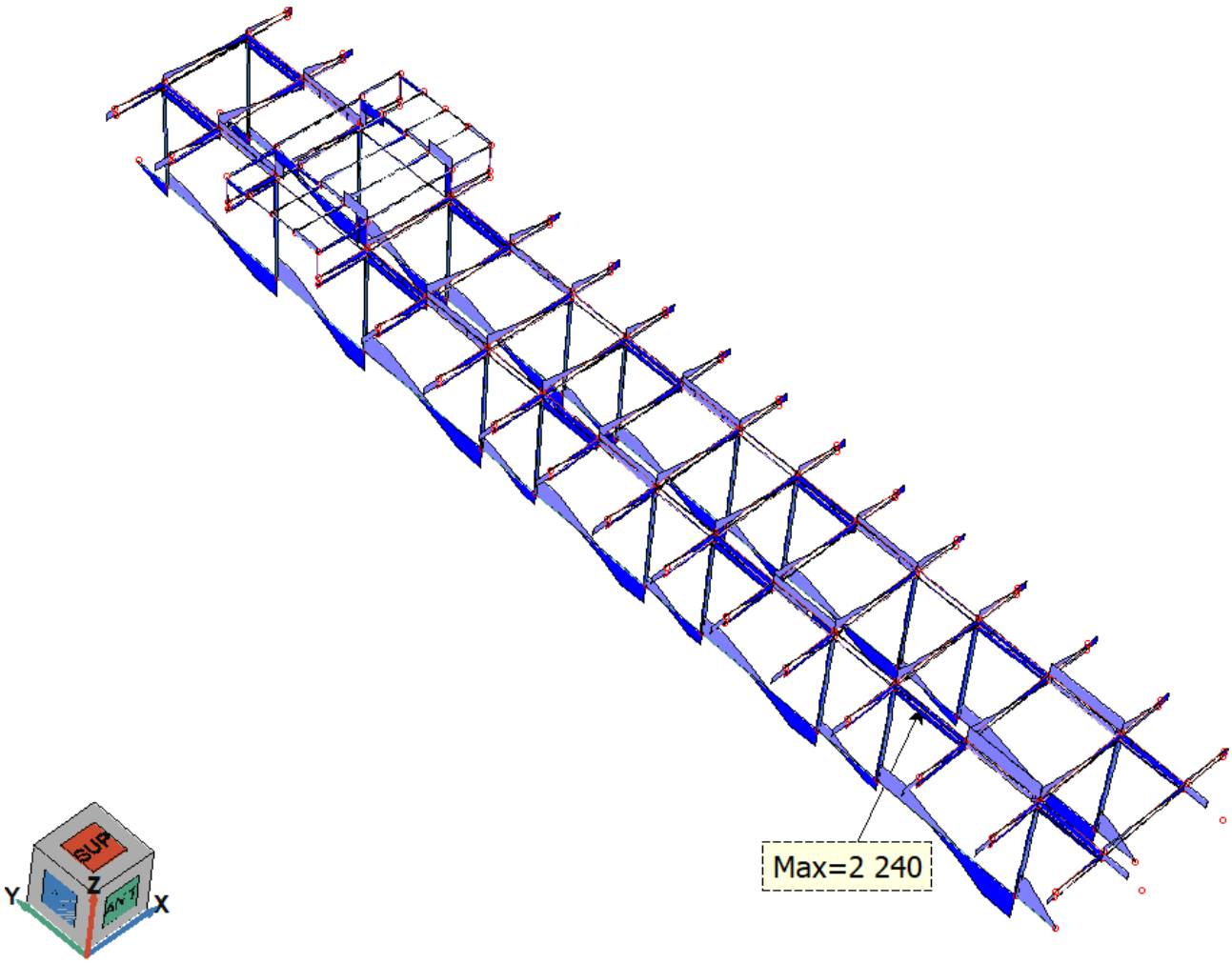


INVILUPPO DEFORMATA S.L.U. λ Ex + Ey

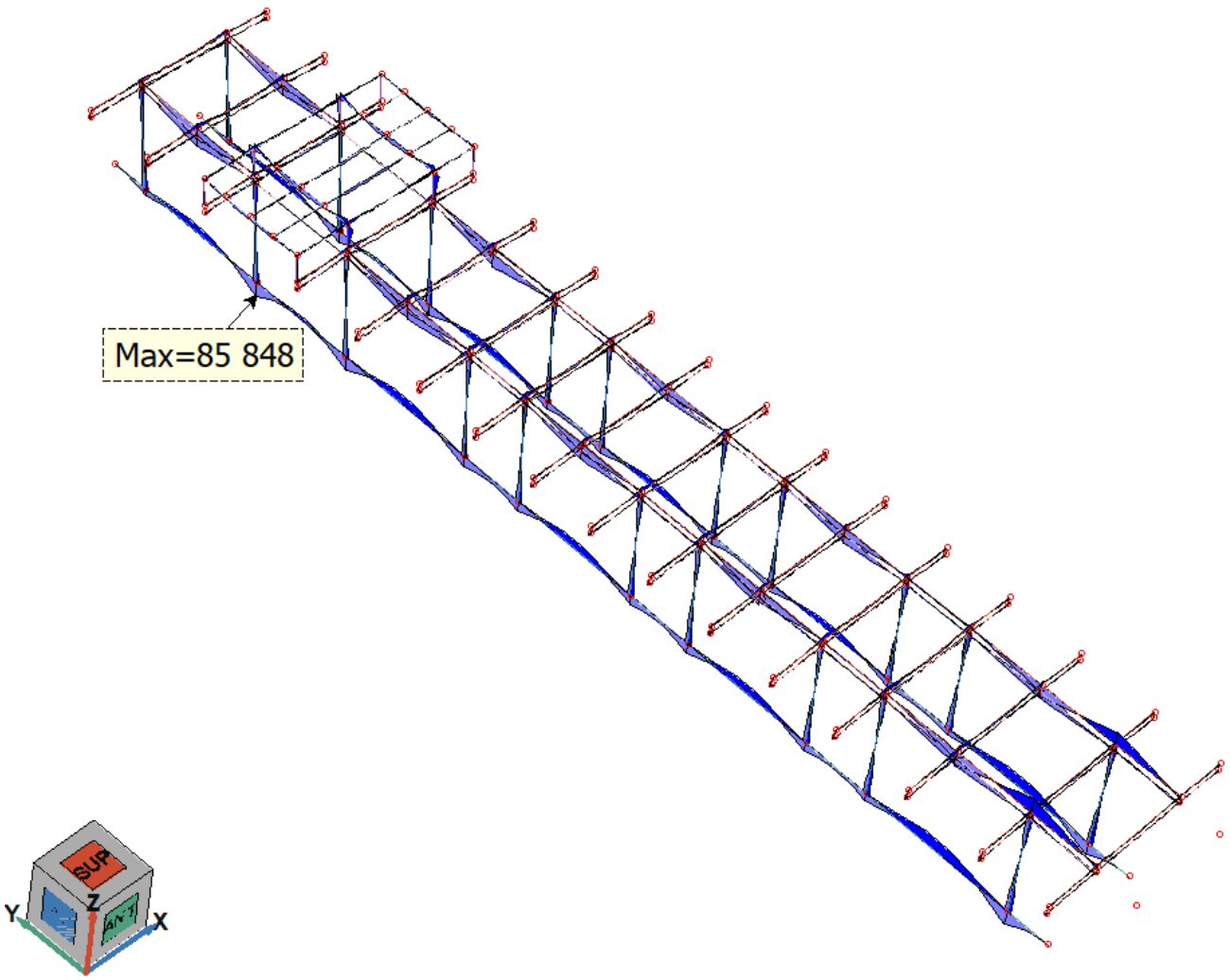
Massime deformazioni al nodo 153 d=1.2316 dx=0.5507 dy=1.0951 dz=0.1200
Direzione x: nodo 153 dx=0.5507 dy=1.0951 dz=0.1200
Direzione y: nodo 153 dy=1.0951 dx=0.5507 dz=0.1200
Direzione z: nodo 65 dz=0.3056 dx=0.5217 dy=1.0184



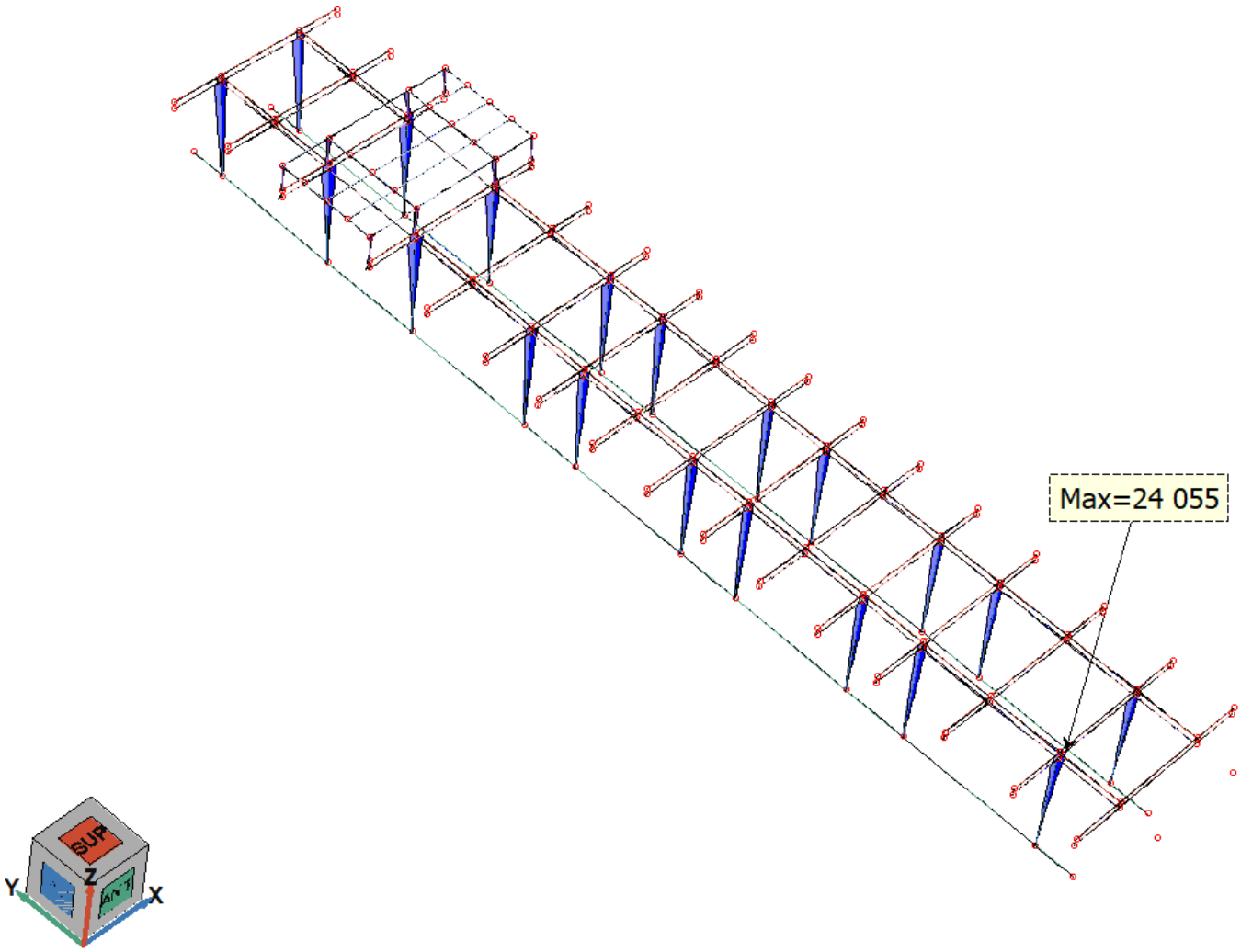
Azione Assiale Fx [daN]
Valore max = 3.465



Azione Tagliante Fy [daN]
Valore max = 2.240



Azione Flettente Mz [daNcm]
Valore max = 85.848



Azione Flettente Mz [daNcm]
Valore max = 24.055

8. VERIFICA SICUREZZA ELEMENTI

Questa parte richiede di precisare una serie di proprietà che possono essere ricavate in forma grafica direttamente da MasterSap. Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

VERIFICHE DI OPERE IN CEMENTO ARMATO

TRAVI, PILASTRI, SETTI E TRAVI DI FONDAZIONE

Fra le informazioni di testa per le travi è segnalata la travata di appartenenza, la componente del peso proprio e il carico medio. Per i soli pilastri oltre al numero strutturale dell'asta è anche indicato l'eventuale numero di pilastrata.
Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z. Vengono riportate, in ordine:

- NC: numero della combinazione di carico;
- x: ascissa di calcolo (cm);
- Per i soli pilastri, per le combinazioni sismiche e nei casi in cui va applicata la gerarchia delle resistenze, vengono inserite due colonne αMy e αMz che riportano i valori dei moltiplicatori delle sollecitazioni My ed Mz.
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F); Mx, My, Mz (F*m).

NB: Per elementi trave di fondazione Fx, Fz, My sono generalmente nulli.
Le convenzioni adottate sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Compaiono poi nel tabulato gli ulteriori risultati:

- in sequenza, armatura posteriore, anteriore, inferiore, superiore (cm^2); si noti che tali armature sono quelle totali.

  NB: La sezione di due reggistaffe contribuisce in tutti quattro i valori di armatura; per i pilastri circolari viene determinata e stampata l'armatura totale distribuita uniformemente su tutta la circonferenza;
- campo (di rottura): rappresenta il campo di rottura determinato dalla procedura di verifica; nel caso delle travi, qualora sia stata deselezionata la verifica a sforzo normale, il campo di rottura viene sostituita dal rapporto x/d;
- indice di resistenza a presso-tensoflessione (Fx, My, Mz): rappresenta il moltiplicatore delle sollecitazioni allo s.l.u., ovvero il rapporto fra la sollecitazione agente e quella resistente;
- indice di resistenza a taglio/torsione (Bielle): rappresenta l'indice di resistenza delle bielle compresse sollecitate a taglio e/o torsione;
- indice di resistenza a taglio/torsione (V, Mx): rappresenta l'indice di resistenza "taglio e torsione" per elementi che non necessitano di armatura trasversale;
- indice di resistenza a scorrimento: riporta l'indice di resistenza che si ricava dal rapporto fra la resistenza a scorrimento (vedi § 7.4.4.5.2.1 delle NTC/2018) e la sollecitazione di taglio.
- aswta, aswto: in cm^2/m rappresenta l'area di armatura per unità di lunghezza derivante, rispettivamente, dall'effetto di taglio e torsione;
- passo staffe: in cm rappresenta il passo delle staffe derivante da aswta e aswto e dall'applicazione dei minimi di normativa;

Viene evidenziata, su una riga conclusiva apposita, l'inviluppo delle armature in grado di resistere a tutte le situazioni.
Per la sezione rettangolare viene riportata l'armatura aggiuntiva effettiva sui quattro lati, detraendo dall'armatura

totale quella dei reggistaffe. Per la sezione circolare è invece sempre riportato il valore totale distribuito. Viene infine indicato il passo delle staffe calcolato o di normativa.
Per i setti viene anche effettuata la verifica a scorrimento in corrispondenza delle sezioni al piede e in testa poste all'interno delle zone critica. In questi casi, alla fine del tabulato delle armature riguardante la singola asta, vengono riportate:

- quota alla quale viene effettuata la verifica a scorrimento;
- sollecitazione di taglio per il dimensionamento (V_{Ed});
- resistenza a spinotto delle barre verticali (V_{dd});
- resistenza per attrito (V_{fd});
- eventuale armatura inclinata totale (cm^2) derivante dalla verifica.

Alla fine del tabulato di progetto delle armature riguardante un'asta, se attivata l'opzione sulla combinazione dei carichi, la procedura propone uno specchietto che riepiloga nell'ordine:

- numero della combinazione di carico che dà luogo al momento massimo; tale sollecitazione può infatti derivare per effetto di una combinazione di carico spaziale di MasterSap (in questo caso viene riportato il relativo numero di combinazione o simbolo identificativo) o a causa della combinazione dei carichi permanenti e variabili o dell'eventuale momento di sicurezza (in questo secondo caso il contrassegno di combinazione è dato dal simbolo --);
- xMmax; ascissa dell'asta in cui si verifica il momento massimo positivo;
- Mmax; valore del momento massimo positivo;
- Ainf, D. inf agg.; armatura inferiore totale derivante dall'azione del momento massimo positivo, numero e diametro delle barre aggiuntive, come al solito, rispetto ai reggistaffe comunque presenti;
- Asup, D. sup agg.; valgono le stesse considerazioni di sopra, riferite all'armatura superiore;
- il rapporto x/d e l'indice di resistenza a flessione.

Nelle verifiche di esercizio per gli elementi vengono considerati i soli effetti del momento flettente Mz, ma per comodità dell'utente il tabulato riporta anche il valore delle altre sollecitazioni, incluse fra [ ] per significare che non entrano in gioco nella verifica. Per lo stesso motivo fra parentesi [ ] sono anche riportate le armature anteriori e posteriori.

- Apertura delle fessure w (mm): rappresenta l'ampiezza della fessura derivante dall'azione del momento flettente Mz all'ascissa indicata. La fessura si apre superiormente per Mz negativo, inferiormente per Mz positivo.
- La freccia viene riportata nel prospetto specifico (che compare a fine trave) riguardante anche il momento massimo in campata.

Per elementi verificati di tipo "pilastro" o "setto" viene effettuata la verifica delle tensioni di esercizio, mentre la verifica a fessurazione è eseguita senza calcolo diretto dell'ampiezza della fessura, in accordo al punto §C4.1.2.2.4.6 della Circolare 2 febbraio 2009, n. 617 (Istruzioni alle NTC 2008). Nella verifica alle tensioni la sezione viene trattata a presso-tensoflessione, trascurando in questo caso l'eventuale contributo del calcestruzzo a trazione. Vengono ignorate agli effetti della verifica le sollecitazioni torcenti e di taglio, comunque riportate fra [ ] nei tabulati per memoria.

Se si verifica la necessità di armare a punzonamento le travi o le fondazioni viene determinata la sezione complessiva delle barre piegate, che andranno disposte parallelamente alle staffe della trave.
Vengono indicate:

- asta: numero dell'asta oggetto di verifica;
- ascissa x (cm): ascissa dell'asta;
- taglio: valore dell'azione di taglio complessiva agente al nodo;
- carico limite di punzonamento;
- coefficiente di sicurezza al punzonamento;
- armatura piegati a punzonamento (cm^2), eventuale.

<u>Considerazioni per l'analisi dinamica.</u>

I risultati dinamici considerati sono quelli ottenuti per inviluppo, a seconda della modalità scelta. Si possono generare diverse combinazioni risultanti (sovrapposizione degli effetti statici e degli effetti dinamici) indicate nei tabulati con delle lettere.
Per quanto riguarda gli effetti dinamici si tenga presente che il segno degli inviluppi è sempre positivo e che le norme impongono che tali risultati siano considerati anche con segno opposto.

I RISULTATI PER I PLINTI

Viene riportato il nodo di attacco del plinto e le informazioni su sezione e peso proprio Vengono anche indicate le sollecitazioni esterne agenti, riferite agli assi locali. Lo sforzo normale N viene qui riportato con segno positivo se di compressione, come di norma avviene. Fy e Fz esprimono le reazioni vincolari taglianti, positive se agenti nel verso del rispettivo asse.

In caso di analisi dinamica per i plinti viene adottato il criterio di determinazione degli effetti statici e dinamici simile a quello predisposto per le aste. Vengono sovrapposti gli effetti dell'analisi statica con i risultati dell'analisi dinamica, considerando tutte le possibili permutazioni di segno per i risultati dinamici relativi a sforzo normale e a momento flettente. Per le sollecitazioni dinamiche di taglio viene preso lo stesso segno di quello statico. Nei tabulati le combinazioni prese in considerazione vengono codificate con la stessa simbologia adottata per gli elementi monodimensionali (lettere da A a X).

Viene indicato:

- ascissa di calcolo (cm); la verifica viene attuata sugli assi locali y e z, prima sul semiasse positivo e poi su quello negativo;
- momento flettente (F*m) e relativa combinazione di massimo: viene effettuata la verifica per tutte le combinazioni di carico agenti, riportando, fra parentesi, solo quella che ha generato il massimo effetto; il momento è riferito all'intera sezione rettangolare in esame (che per le ascisse secondo y ha dimensioni B in larghezza e h in altezza, mentre secondo z vale rispettivamente H e h);
- sforzo tagliante (F) e relativa combinazione di massimo: valgono considerazioni analoghe a quelle del momento flettente, riferite allo sforzo di taglio;
- armatura inferiore (cm^2) e passo delle barre: viene calcolata l'armatura totale minima necessaria a supportare il momento flettente e il relativo passo delle barre;
- armatura superiore (cm^2) e passo delle barre: analogamente all'armatura inferiore; quella superiore è generalmente nulla, in quanto situata in zona compressa, dove la presenza del calcestruzzo è già sufficiente a sostenere le azioni presenti;
- indice di resistenza a flessione;
- indice di resistenza a taglio;
- per ogni combinazione di carico dichiarata allo s.l.u. si ricava la pressione ultima sul terreno. Si determina l'area efficace che dipende dalle due eccentricità ey ed ez e si ricava lo sforzo normale ultimo Fxult (corrispondente alla pressione qult) da cui deriva, in relazione all'Fx esterno agente, l'indice di resistenza finale;
- per ogni combinazione di carico dichiarata allo s.l.e. si determina la pressione effettiva sul suolo che si confronta con la capacità portante, determinata riducendo la pressione ultima sul terreno in base al fattore di sicurezza stabilito in tabella.

Viene infine calcolato il carico limite di punzonamento e il coefficiente di sicurezza al punzonamento (con relativa combinazione più gravosa). Se il coefficiente di sicurezza al punzonamento scende sotto il valore 1 viene calcolata la sezione delle barre piegate per ognuna delle due direzioni ortogonali.

VERIFICHE DI OPERE IN ACCIAIO, ALLUMINIO O LEGNO CON IL METODO DELLE TENSIONI AMMISSIBILI E DEGLI STATI LIMITE

I RISULTATI PER ASTE RETICOLARI

Viene eseguita la verifica per aste soggette unicamente a sforzo normale. Per tutte le combinazioni di carico, viene effettuata la verifica di resistenza per aste e di stabilità per aste compresse. Per aste compresse viene utilizzato il metodo "ω".

Viene riportata una descrizione dei parametri di progetto e successivamente, in sequenza per ogni asta:

- numero combinazione di carico;
- sforzo normale N (corrispondente a Fx), positivo se di trazione;
- sezione utile (cm2); rappresenta il valore Ax, eventualmente diminuito per effetto del coefficiente di riduzione dell'area;
- snellezza; è la snellezza più elevata dell'asta fra le due corrispondenti ai piani di flessione e quella ulteriore, eventuale, derivante da assi principali di inerzia della sezione non coincidenti con gli assi locali y e z (come avviene per la sezione a L); nelle note è indicato il piano di massima snellezza cui si riferisce il valore riportato;
- Sf, tensione nell'acciaio o nell'alluminio (in kg/cm2, N/mm2 o daN/cm2); nel caso del legno la voce diventa esplicitamente tensione, anziché Sf .

A fine riga compaiono due note; la prima indica il piano di massima snellezza; la seconda, eventuale, è riservata a informazioni di commento.

Nel caso dei profili a freddo la stampa dei risultati riporta anche il valore di Q che concorre a determinare il coefficiente "ϖ" e la tensione massima che non può essere superata.

I RISULTATI PER TRAVI E PILSTRI

Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F), Mx, My, Mz (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Il tabulato di uscita riporta inoltre in ordine:

- Sf (Fx), (Tens.(Fx) per il legno): tensione derivante solo da sforzo normale;
- Sf (M), (Tens.(M) per il legno): tensione derivante solo dagli effetti flettenti di My e Mz; viene riportato il valore massimo riscontrato fra tutti i punti soggetti a indagine;
- tensione da torsione, derivante da Mx, valore massimo riscontrato;
- tensione di taglio, derivante da Fy e Fz, valore massimo riscontrato;
- Sf ideale: tensione ideale massima nel caso di acciaio e alluminio. Nel caso del legno, invece, viene riportata una "tensione (Fx, M)" derivante dall'interazione fra Fx e M, in cui si somma il contributo

tensionale dovuto allo sforzo normale con quello derivante dal momento flettente, la cui entità viene però riparametrizzata tramite il rapporto fra le tensioni ammissibili a sforzo normale e momento flettente. In questo modo tens (Fx, M) viene confrontata, per la sua accettabilità, con la tensione massima ammessa a sforzo normale;
- locazione, ovvero il punto della sezione in cui si verifica il massimo della tensione ideale;
- Nota: compare un avviso qualora la tensione ideale o "tens (Fx, M)" superi il valore massimo ammissibile, che dipende anche dal relativo coefficiente di incremento connesso alle combinazioni di carico.

Alla fine del tabulato delle verifiche di resistenza, se attivata l'opzione sulla combinazione dei carichi, la procedura propone uno specchietto che riepiloga nell'ordine:

- numero della combinazione di carico che dà luogo al momento massimo: tale sollecitazione si può infatti verificare per effetto di una combinazione di carico spaziale di MasterSap (in questo caso viene riportato il relativo numero o simbolo identificativo) o a causa della combinazione dei carichi permanenti e accidentali (contrassegnata in stampa dal simbolo --);
- xMmax: ascissa dell'asta in cui si verifica il momento massimo positivo;
- Mmax: valore del momento massimo positivo;
- Xfmax: ascissa in cui si verifica la freccia massima in campata;
- Fmax: valore della freccia massima in campata;
- fmax/l: rapporto fra freccia massima e luce dell'asta.

La verifica di stabilità viene effettuata per le sole combinazioni di carico che presentano, in almeno un'ascissa, condizioni di lavoro a pressoflessione. Il prospetto riepilogativo della verifica a stabilità riporta le informazioni relative all'asta iniziale e finale coinvolte, e inoltre:

- numero combinazione di carico;
- valore dello sforzo normale; (compressione più elevata trovata in tutte le ascisse soggette a verifica);
- valore del momento flettente My equivalente;
- valore del momento flettente Mz equivalente;
- snellezza ω (che influisce sullo sforzo normale), solo per acciaio e alluminio;
- snellezza nel piano locale "yx" (che influisce su Mz);
- snellezza nel piano locale "zx" (che influisce su My);
- ω; $\omega 1$ (solo per acciaio e alluminio);
- tensione nell'acciaio o alluminio; nel caso del legno viene riportata un valore di tensione (Fx, M) calcolato nei modi già espressi per la verifica di resistenza;
- Nota, eventuale, qualora le tensioni superino i limiti ammessi, oppure quando la snellezza supera il valore 250 (200 per il legno e alluminio).

VERIFICHE DI OPERE IN ACCIAIO CON IL METODO DELLE NTC 2018 E DELL'EUROCODICE 3

I RISULTATI PER TRAVI E PILSTRI

Il tabulato riporta:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza Fx, Fy, Fz (F), Mx, My, Mz (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

- Fx (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- Fy (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- Fz (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra della sezione interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;

- Mx (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- My (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z;
- Mz (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y.

Vengono poi riportate:

- classe: rappresenta la classe della sezione; qualora i singoli componenti della sezione (ad esempio ala e anima) abbiano classi diverse viene presa quella più alta; non viene riportata in caso di trazione o taglio puro.

Il potenziale svergolamento viene indagato solo per sezioni a I. Viene riportato il valore di χLT, che determina il momento resistente di progetto. La stabilità euleriana comporta la determinazione di tre coefficienti χmin, ky, kz. Il tabulato propone:

- numero combinazione di carico;
- valore dello sforzo normale Fx (compressione più elevata trovata);
- momento flettente My più elevato riscontrato in tutte le ascisse;
- momento flettente Mz più elevato riscontrato in tutte le ascisse;
- classe: rappresenta la classe della sezione;
- χminimo: rappresenta il minimo fra i coefficienti di riduzione del modo di instabilità intorno agli assi coinvolti nella verifica.

VEDI FASCICOLO DEI CALCOLI

9. VALUTAZIONE DEI RISULTATI E GIUDIZIO MOTIVATO SULLA LORO ACCETTABILITA'

Il programma di calcolo utilizzato MasterSap è idoneo a riprodurre nel modello matematico il comportamento della struttura e gli elementi finiti disponibili e utilizzati sono rappresentativi della realtà costruttiva. Le funzioni di controllo disponibili, innanzitutto quelle grafiche, consentono di verificare la riproduzione della realtà costruttiva ed accertare la corrispondenza del modello con la geometria strutturale e con le condizioni di carico ipotizzate. Si evidenzia che il modello viene generato direttamente dal disegno architettonico riproducendone così fedelmente le proporzioni geometriche. In ogni caso sono stati effettuati alcuni controlli dimensionali con gli strumenti software a disposizione dell'utente. Tutte le proprietà di rilevanza strutturale (materiali, sezioni, carichi, sconnessioni, etc.) sono state controllate attraverso le funzioni di indagine specificatamente previste.

Sono state sfruttate le funzioni di autodiagnostica presenti nel software che hanno accertato che non sussistono difetti formali di impostazione.

E' stato accertato che le risultanti delle azioni verticali sono in equilibrio con i carichi applicati.

Sono state controllate le azioni taglianti di piano ed accertata la loro congruenza con quella ricavabile da semplici ed agevoli elaborazioni. Le sollecitazioni prodotte da alcune combinazioni di carico di prova hanno prodotto valori prossimi a quelli ricavabili adottando consolidate formulazioni ricavate della Scienza delle Costruzioni. Anche le deformazioni risultano prossime ai valori attesi. Il dimensionamento e le verifiche di sicurezza hanno determinato risultati che sono in linea con casi di comprovata validità, confortati anche dalla propria esperienza.

VERIFICA FONDAZIONI S.L.U.

Lavoro: **01647 STRUTTURA ESTERNA** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE DI FONDAZIONE** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella fondazioni**
Descrizione: **FONDAZIONI**
Spunt. I **50.0** cm Spunt. J **50.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm² Copriferro: **5.0** cm
Verifica in ottemperanza alle NTC2018
Per le combinazioni sismiche la capacità è valutata in campo elastico o sostanzialmente elastico (§7.2.5,7.4.1 NTC2018)
Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**

ASTA NUM. 22 NI 31 NF 182 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm	daN			daN*m			cmq										
1A	0	-0	-412	0	0	0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-240	0	0	0	132	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-430	0	0	0	243	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-222	0	0	0	119	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	0	-0	-535	0	0	0	297	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	10	-0	-412	0	0	0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	10	-0	-240	0	0	0	132	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	10	-0	-430	0	0	0	243	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	10	-0	-222	0	0	0	119	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	10	-0	-535	0	0	0	297	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	20	-0	-412	0	0	0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	20	-0	-240	0	0	0	132	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	20	-0	-430	0	0	0	243	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	20	-0	-222	0	0	0	119	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	20	-0	-535	0	0	0	297	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	30	-0	-322	0	0	0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	30	-0	-185	0	0	0	132	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	30	-0	-339	0	0	0	243	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	30	-0	-168	0	0	0	119	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	30	-0	-416	0	0	0	297	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	40	-0	-322	0	0	0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	40	-0	-185	0	0	0	132	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	40	-0	-339	0	0	0	243	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	40	-0	-168	0	0	0	119	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	40	-0	-416	0	0	0	297	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	50	-0	-231	0	0	0	177	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	50	-0	-131	0	0	0	100	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	50	-0	-246	0	0	0	189	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	50	-0	-117	0	0	0	89	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	50	-0	-297	0	0	0	228	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	60	-0	-231	0	0	0	154	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	60	-0	-131	0	0	0	87	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	60	-0	-246	0	0	0	164	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	60	-0	-117	0	0	0	77	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	60	-0	-297	0	0	0	198	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	70	-0	-139	0	0	0	94	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	70	-0	-78	0	0	0	52	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	70	-0	-150	0	0	0	101	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	70	-0	-68	0	0	0	45	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	70	-0	-178	0	0	0	120	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	80	-0	-139	0	0	0	80	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	80	-0	-78	0	0	0	45	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	80	-0	-150	0	0	0	86	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	80	-0	-68	0	0	0	39	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	80	-0	-178	0	0	0	102	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		

1A	90	-0	-47	0	0	0	28	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	90	-0	-26	0	0	0	16	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	90	-0	-51	0	0	0	31	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	90	-0	-22	0	0	0	13	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	--
2	90	-0	-59	0	0	0	36	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	100	-0	-47	0	0	-0	-24	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	100	-0	-26	0	0	-0	-13	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	100	-0	-51	0	0	-0	-26	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	100	-0	-22	0	0	-0	-11	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	--
2	100	-0	-59	0	0	0	-30	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Lavoro: **01647 STRUTTURA ESTERNA** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE DI FONDAZIONE** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella fondazioni**
Descrizione: **FONDAZIONI**
Spunt. I **50.0** cm Spunt. J **50.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm² Copriferro: **5.0** cm
Verifica in ottemperanza alle NTC2018
Per le combinazioni sismiche la capacità è valutata in campo elastico o sostanzialmente elastico (§7.2.5,7.4.1 NTC2018)
Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 1 NI 179 NF 4 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto cmq/m	PASSO cm
	cm	daN			daN*m			cmq										
1A	0	-0	85	-0	0	0	-43	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	0	-0	113	-0	0	0	-57	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	0	-0	83	-0	0	0	-42	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	0	-0	115	-0	0	0	-58	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	0	-0	164	-0	0	0	-83	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	10	-0	85	-0	0	0	51	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	10	-0	113	-0	0	0	68	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	10	-0	83	-0	0	0	50	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	10	-0	115	-0	0	0	70	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	10	-0	164	-0	0	0	99	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	20	-0	252	-0	0	0	150	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	20	-0	332	-0	0	0	191	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	20	-0	246	-0	0	0	148	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	20	-0	338	-0	0	0	194	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	20	-0	485	-0	0	0	278	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	30	-0	252	-0	0	0	183	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	30	-0	332	-0	0	0	210	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	30	-0	246	-0	0	0	181	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	30	-0	338	-0	0	0	212	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	30	-0	485	-0	0	0	327	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	40	-0	415	-0	0	0	299	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	40	-0	547	-0	0	0	344	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	40	-0	409	-0	0	0	298	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	40	-0	553	-0	0	0	346	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	40	-0	800	-0	0	0	535	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	50	-0	415	-0	0	0	354	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	50	-0	547	-0	0	0	386	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	50	-0	409	-0	0	0	353	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	50	-0	553	-0	0	0	387	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	50	-0	800	-0	0	0	614	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	60	-0	576	-0	0	0	490	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	60	-0	756	-0	0	0	412	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	60	-0	570	-0	0	0	490	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	60	-0	762	-0	0	0	407	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
2	60	-0	1107	-0	0	0	792	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.13	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	70	-0	576	-0	0	0	542	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	70	-0	756	-0	0	0	412	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	70	-0	570	-0	0	0	546	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	70	-0	762	-0	0	0	407	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
2	70	-0	1107	-0	0	0	792	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.13	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	80	-0	733	-0	0	0	542	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--

1B	80	-0	959	-0	0	0	412	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1I	80	-0	729	-0	0	0	546	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	80	-0	963	-0	0	0	407	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	80	-0	1406	-0	0	0	792	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	90	-0	733	-0	0	0	542	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1B	90	-0	959	-0	0	0	412	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1I	90	-0	729	-0	0	0	546	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	90	-0	963	-0	0	0	407	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	90	-0	1406	-0	0	0	792	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	100	-0	733	-0	0	0	542	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1B	100	-0	959	-0	0	0	412	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1I	100	-0	729	-0	0	0	546	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	100	-0	963	-0	0	0	408	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
2	100	-0	1406	-0	0	0	792	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 2 NI 4 NF 8 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-939	0	0	0	564	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-738	0	0	0	395	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-902	0	0	0	607	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-775	0	0	0	352	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1393	0	0	0	796	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	36	-0	-939	0	0	0	564	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1B	36	-0	-738	0	0	0	395	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1I	36	-0	-902	0	0	0	607	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	36	-0	-775	0	0	0	352	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
2	36	-0	-1393	0	0	0	796	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.03	0.16	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	72	-0	-939	0	0	-0	-345	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1B	72	-0	-738	0	0	-0	-440	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1I	72	-0	-902	0	0	-0	-368	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--
1J	72	-0	-775	0	0	-0	-445	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
2	72	-0	-1393	0	0	-0	-649	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.03	0.16	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	108	-0	-415	0	0	-0	-345	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	108	-0	-306	0	0	-0	-440	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	108	-0	-424	0	0	-0	-368	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	108	-0	-298	0	0	-0	-445	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	108	-0	-599	0	0	-0	-649	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	-415	0	0	-0	-345	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	144	-0	-306	0	0	-0	-440	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	144	-0	-424	0	0	-0	-368	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	144	-0	-298	0	0	-0	-445	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	144	-0	-599	0	0	-0	-649	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	180	-0	-27	0	0	-0	-345	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	180	-0	8	0	0	-0	-440	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	180	-0	-64	0	0	-0	-368	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	180	-0	45	0	0	-0	-445	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	180	-0	-15	0	0	-0	-649	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	216	-0	246	-0	0	-0	-345	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	216	-0	344	-0	0	-0	-440	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	216	-0	230	-0	0	-0	-368	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	216	-0	360	-0	0	-0	-445	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	216	-0	490	-0	0	-0	-649	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	252	-0	246	-0	0	-0	-345	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	252	-0	344	-0	0	-0	-440	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	252	-0	230	-0	0	-0	-368	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	252	-0	360	-0	0	-0	-445	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	252	-0	490	-0	0	-0	-649	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	288	-0	543	-0	0	-0	-345	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	288	-0	723	-0	0	-0	-440	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	288	-0	554	-0	0	-0	-368	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	288	-0	713	-0	0	-0	-445	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	288	-0	1053	-0	0	-0	-649	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	324	-0	543	-0	0	0	223	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	324	-0	723	-0	0	0	332	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	324	-0	554	-0	0	0	359	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	324	-0	713	-0	0	0	-370	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	324	-0	1053	-0	0	0	462	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	360	-0	543	-0	0	0	223	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	360	-0	723	-0	0	0	332	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	360	-0	554	-0	0	0	359	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	360	-0	713	-0	0	0	196	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	360	-0	1053	-0	0	0	462	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 3 NI 8 NF 9 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-444	0	0	0	341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-284	0	0	0	213	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-494	0	0	0	383	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-234	0	0	0	170	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	0	-0	-605	0	0	0	460	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	16	-0	-444	0	0	0	341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	16	-0	-284	0	0	0	213	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	16	-0	-494	0	0	0	383	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	16	-0	-234	0	0	0	170	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	16	-0	-605	0	0	0	460	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	32	-0	-444	0	0	0	341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	32	-0	-284	0	0	0	213	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	32	-0	-494	0	0	0	383	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	32	-0	-234	0	0	0	170	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	32	-0	-605	0	0	0	460	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	48	-0	-233	0	0	0	279	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	48	-0	-121	0	0	0	164	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	48	-0	-297	0	0	0	328	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	48	-0	-56	0	0	0	115	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	48	-0	-295	0	0	0	369	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	64	-0	-233	0	0	0	242	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	64	-0	-121	0	0	0	144	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	64	-0	-297	0	0	0	280	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	64	-0	125	0	0	0	141	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	64	-0	-295	0	0	0	322	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	-21	0	0	0	136	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	80	-0	47	0	0	0	111	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	80	-0	-99	0	0	0	160	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	80	-0	125	0	0	0	165	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	80	-0	20	-0	0	0	186	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	96	-0	147	-0	0	0	201	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	96	-0	261	-0	0	0	222	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	96	-0	-99	0	0	0	176	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	96	-0	320	0	0	0	206	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	96	-0	338	-0	0	0	350	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	112	-0	147	-0	0	0	242	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	112	-0	261	-0	0	0	238	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	112	-0	88	-0	0	0	222	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	112	-0	320	-0	0	0	206	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	112	-0	338	-0	0	0	404	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	128	-0	316	-0	0	0	362	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	128	-0	475	-0	0	0	238	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	128	-0	275	-0	0	0	367	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	128	-0	516	-0	0	0	206	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	128	-0	656	-0	0	0	497	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	316	-0	0	0	362	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	144	-0	475	-0	0	0	238	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	144	-0	275	-0	0	0	393	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	144	-0	516	-0	0	0	206	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	144	-0	656	-0	0	0	497	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	160	-0	316	-0	0	0	362	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	160	-0	475	-0	0	0	238	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	160	-0	275	-0	0	0	393	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	160	-0	516	-0	0	0	206	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	160	-0	656	-0	0	0	497	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 4 NI 9 NF 13 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-711	0	0	0	359	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-522	0	0	0	231	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-699	0	0	0	390	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-535	0	0	0	200	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1023	0	0	0	489	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	32	-0	-711	0	0	0	359	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	32	-0	-522	0	0	0	231	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	32	-0	-699	0	0	0	390	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	32	-0	-535	0	0	0	200	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	32	-0	-1023	0	0	0	489	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	64	-0	-711	0	0	-0	-246	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	64	-0	-522	0	0	-0	-322	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	64	-0	-699	0	0	-0	-305	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	64	-0	-535	0	0	-0	-308	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	64	-0	-1023	0	0	-0	-472	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	96	-0	-339	0	0	-0	-246	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	96	-0	-237	0	0	-0	-322	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	96	-0	-349	0	0	-0	-305	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	96	-0	-227	0	0	-0	-308	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	96	-0	-478	0	0	-0	-472	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	128	-0	-339	0	0	-0	-246	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	128	-0	-237	0	0	-0	-322	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	128	-0	-349	0	0	-0	-305	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	128	-0	-227	0	0	-0	-308	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	128	-0	-478	0	0	-0	-472	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	160	-0	-7	0	0	-0	-246	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	160	-0	22	0	0	-0	-322	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	160	-0	-39	0	0	-0	-303	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1J	160	-0	54	0	0	-0	-308	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	160	-0	13	-0	0	-0	-472	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	192	-0	260	-0	0	-0	-246	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	192	-0	362	-0	0	-0	-322	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	192	-0	251	-0	0	-0	-305	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	192	-0	372	-0	0	-0	-308	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	192	-0	517	-0	0	-0	-472	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	224	-0	260	-0	0	-0	-246	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	224	-0	362	-0	0	-0	-322	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	224	-0	251	-0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	224	-0	372	-0	0	-0	-308	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	224	-0	517	-0	0	-0	-472	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	256	-0	570	-0	0	-0	-246	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	256	-0	761	-0	0	-0	-322	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	256	-0	584	-0	0	-0	-305	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	256	-0	747	-0	0	-0	-308	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
2	256	-0	1105	-0	0	-0	-472	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	288	-0	570	-0	0	0	411	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	288	-0	761	-0	0	0	281	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	288	-0	584	-0	0	0	443	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	288	-0	747	-0	0	0	249	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
2	288	-0	1105	-0	0	0	575	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	320	-0	570	-0	0	0	411	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	320	-0	761	-0	0	0	281	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	320	-0	584	-0	0	0	443	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	320	-0	747	-0	0	0	249	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
2	320	-0	1105	-0	0	0	575	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 5 NI 13 NF 16 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta cmq/m	aswto	PASSO cm
	cm	daN			daN*m			cmq										
1A	0	-0	-528	0	0	0	414	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-360	0	0	0	283	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-562	0	0	0	442	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-325	0	0	0	256	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	0	-0	-737	0	0	0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	16	-0	-528	0	0	0	414	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	16	-0	-360	0	0	0	283	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	16	-0	-562	0	0	0	442	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	16	-0	-325	0	0	0	256	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	16	-0	-737	0	0	0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	32	-0	-528	0	0	0	414	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	32	-0	-360	0	0	0	283	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	32	-0	-562	0	0	0	442	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	32	-0	-325	0	0	0	256	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	32	-0	-737	0	0	0	579	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	48	-0	-291	0	0	0	346	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	48	-0	-172	0	0	0	228	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	48	-0	-344	0	0	0	381	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	48	-0	-118	0	0	0	193	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	48	-0	-384	0	0	0	477	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	64	-0	-291	0	0	0	300	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	64	-0	-172	0	0	0	200	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	64	-0	-344	0	0	0	326	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	64	-0	-118	0	0	0	174	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	64	-0	-384	0	0	0	415	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	-52	0	0	0	176	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	80	-0	17	0	0	0	119	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	80	-0	-124	0	0	0	190	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	80	-0	89	0	0	0	178	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	80	-0	-29	0	0	0	231	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	96	-0	141	-0	0	0	219	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	96	-0	251	-0	0	0	234	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	96	-0	-124	0	0	0	214	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	96	-0	311	0	0	0	220	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	96	-0	325	-0	0	0	376	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	112	-0	141	-0	0	0	259	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	112	-0	251	-0	0	0	256	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	112	-0	82	-0	0	0	242	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	112	-0	311	-0	0	0	220	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	112	-0	325	-0	0	0	428	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	128	-0	326	-0	0	0	384	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	128	-0	488	-0	0	0	256	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	128	-0	284	-0	0	0	394	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	128	-0	530	-0	0	0	220	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	128	-0	675	-0	0	0	531	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	326	-0	0	0	384	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	144	-0	488	-0	0	0	256	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	144	-0	284	-0	0	0	420	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	144	-0	530	-0	0	0	220	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	144	-0	675	-0	0	0	531	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	160	-0	326	-0	0	0	384	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	160	-0	488	-0	0	0	256	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	160	-0	284	-0	0	0	420	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	160	-0	530	-0	0	0	220	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	160	-0	675	-0	0	0	531	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 6 NI 16 NF 20 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	-752	0	0	0	376	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-563	0	0	0	252	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-733	0	0	0	403	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-582	0	0	0	225	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1092	0	0	0	521	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	32	-0	-752	0	0	0	376	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	32	-0	-563	0	0	0	252	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	32	-0	-733	0	0	0	403	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	32	-0	-582	0	0	0	225	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	32	-0	-1092	0	0	0	521	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	64	-0	-752	0	0	-0	-264	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	64	-0	-563	0	0	-0	-343	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	64	-0	-733	0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1J	64	-0	-582	0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	64	-0	-1092	0	0	-0	-504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	96	-0	-357	0	0	-0	-264	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	96	-0	-256	0	0	-0	-343	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	96	-0	-365	0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	96	-0	-248	0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	96	-0	-509	0	0	-0	-504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	128	-0	-357	0	0	-0	-264	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	128	-0	-256	0	0	-0	-343	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	128	-0	-365	0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	128	-0	-248	0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	128	-0	-509	0	0	-0	-504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	160	-0	-14	0	0	-0	-264	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	160	-0	13	0	0	-0	-343	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	160	-0	-45	0	0	-0	-326	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	160	-0	45	0	0	-0	-326	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	160	-0	-1	0	0	-0	-504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	192	-0	255	-0	0	-0	-264	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	192	-0	357	-0	0	-0	-343	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	192	-0	247	-0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	192	-0	365	-0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	192	-0	508	-0	0	-0	-504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	224	-0	255	-0	0	-0	-264	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	224	-0	357	-0	0	-0	-343	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	224	-0	247	-0	0	-0	-294	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	224	-0	365	-0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--

2	224	-0	508	-0	0	-0	-504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	256	-0	563	-0	0	-0	-264	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	256	-0	752	-0	0	-0	-343	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	256	-0	581	-0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	256	-0	734	-0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
2	256	-0	1092	-0	0	-0	-504	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	288	-0	563	-0	0	0	376	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	288	-0	752	-0	0	0	251	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	288	-0	581	-0	0	0	404	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	288	-0	734	-0	0	0	223	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	--
2	288	-0	1092	-0	0	0	520	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	320	-0	563	-0	0	0	376	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	320	-0	752	-0	0	0	251	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	320	-0	581	-0	0	0	404	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	320	-0	734	-0	0	0	223	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.09	0.00	0.00	--
2	320	-0	1092	-0	0	0	520	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 7 NI 20 NF 21 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-467	0	0	0	378	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-301	0	0	0	245	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-509	0	0	0	411	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-259	0	0	0	212	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	0	-0	-636	0	0	0	518	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	16	-0	-467	0	0	0	378	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	16	-0	-301	0	0	0	245	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	16	-0	-509	0	0	0	411	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	16	-0	-259	0	0	0	212	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	16	-0	-636	0	0	0	518	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	32	-0	-467	0	0	0	378	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	32	-0	-301	0	0	0	245	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	32	-0	-509	0	0	0	411	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	32	-0	-259	0	0	0	212	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	32	-0	-636	0	0	0	518	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	48	-0	-230	0	0	0	308	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	48	-0	-114	0	0	0	189	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	48	-0	-288	0	0	0	348	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	48	-0	-56	0	0	0	149	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	48	-0	-284	0	0	0	412	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	64	-0	-230	0	0	0	271	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	64	-0	-114	0	0	0	171	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	64	-0	-288	0	0	0	302	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	64	-0	150	0	0	0	188	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	64	-0	-284	0	0	0	367	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	10	-0	0	0	167	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	80	-0	75	-0	0	0	158	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	80	-0	-65	0	0	0	174	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	80	-0	150	0	0	0	212	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	80	-0	72	-0	0	0	271	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	96	-0	201	-0	0	0	270	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	96	-0	315	-0	0	0	286	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	96	-0	145	-0	0	0	242	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	96	-0	371	-0	0	0	285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	96	-0	430	-0	0	0	464	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	112	-0	201	-0	0	0	321	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	112	-0	315	-0	0	0	316	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	112	-0	145	-0	0	0	302	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--

1J	112	-0	371	-0	0	0	285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	112	-0	430	-0	0	0	533	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	128	-0	391	-0	0	0	446	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	128	-0	552	-0	0	0	316	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	128	-0	353	-0	0	0	467	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	128	-0	590	-0	0	0	285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	128	-0	785	-0	0	0	635	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	391	-0	0	0	446	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	144	-0	552	-0	0	0	316	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	144	-0	353	-0	0	0	477	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	144	-0	590	-0	0	0	285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	144	-0	785	-0	0	0	635	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	160	-0	391	-0	0	0	446	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	160	-0	552	-0	0	0	316	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	160	-0	353	-0	0	0	477	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	160	-0	590	-0	0	0	285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	160	-0	785	-0	0	0	635	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 8 NI 21 NF 25 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-775	0	0	0	437	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-586	0	0	0	307	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-759	0	0	0	466	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-602	0	0	0	278	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1130	0	0	0	620	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	36	-0	-775	0	0	0	437	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	36	-0	-586	0	0	0	307	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	36	-0	-759	0	0	0	466	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	36	-0	-602	0	0	0	278	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	36	-0	-1130	0	0	0	620	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	72	-0	-775	0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	72	-0	-586	0	0	-0	-375	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	72	-0	-759	0	0	-0	-341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	72	-0	-602	0	0	-0	-355	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	72	-0	-1130	0	0	-0	-548	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.13	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	108	-0	-344	0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	108	-0	-250	0	0	-0	-375	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	108	-0	-350	0	0	-0	-341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	108	-0	-244	0	0	-0	-355	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	108	-0	-493	0	0	-0	-548	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	-344	0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	144	-0	-250	0	0	-0	-375	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	144	-0	-350	0	0	-0	-341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	144	-0	-244	0	0	-0	-355	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	144	-0	-493	0	0	-0	-548	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	180	-0	9	-0	0	-0	-285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	180	-0	38	-0	0	-0	-375	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	180	-0	-14	0	0	-0	-332	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1J	180	-0	61	0	0	-0	-353	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	180	-0	38	-0	0	-0	-548	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	216	-0	296	-0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	216	-0	403	-0	0	-0	-375	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	216	-0	299	-0	0	-0	-341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	216	-0	400	-0	0	-0	-355	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	216	-0	576	-0	0	-0	-548	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	252	-0	296	-0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	252	-0	403	-0	0	-0	-375	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

1I	252	-0	299	-0	0	-0	-305	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	252	-0	400	-0	0	-0	-355	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	252	-0	576	-0	0	-0	-548	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	288	-0	642	-0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	288	-0	849	-0	0	-0	-375	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	288	-0	676	-0	0	-0	-341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	288	-0	815	-0	0	-0	-355	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	288	-0	1228	-0	0	-0	-548	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	324	-0	642	-0	0	0	554	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	324	-0	849	-0	0	0	393	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	324	-0	676	-0	0	0	564	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	324	-0	815	-0	0	0	383	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	324	-0	1228	-0	0	0	777	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	360	-0	642	-0	0	0	554	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	360	-0	849	-0	0	0	393	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	360	-0	676	-0	0	0	564	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	360	-0	815	-0	0	0	383	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	360	-0	1228	-0	0	0	777	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 9 NI 25 NF 28 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-818	0	0	0	566	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-601	0	0	0	390	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-803	0	0	0	589	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-616	0	0	0	368	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1167	0	0	0	786	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	28	-0	-818	0	0	0	566	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	28	-0	-601	0	0	0	390	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	28	-0	-803	0	0	0	589	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	28	-0	-616	0	0	0	368	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	28	-0	-1167	0	0	0	786	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	56	-0	-818	0	0	0	522	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	56	-0	-601	0	0	0	358	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	56	-0	-803	0	0	0	545	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	56	-0	-616	0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	56	-0	-1167	0	0	0	723	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	84	-0	-404	0	0	-0	-130	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	84	-0	-279	0	0	-0	-130	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	84	-0	-419	0	0	0	238	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	84	-0	-265	0	0	0	-134	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	84	-0	-562	0	0	-0	-182	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	112	-0	-404	0	0	-0	-130	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	112	-0	-279	0	0	-0	-130	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	112	-0	-419	0	0	-0	-123	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	112	-0	-265	0	0	-0	-134	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	112	-0	-562	0	0	-0	-182	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	140	-0	-5	0	0	-0	-90	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	140	-0	35	0	0	-0	-130	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	140	-0	-49	0	0	-0	-123	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	140	-0	79	0	0	-0	-134	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	140	-0	25	-0	0	-0	-182	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	168	-0	309	-0	0	-0	-130	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	168	-0	436	-0	0	-0	-130	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	168	-0	290	-0	0	-0	-123	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	168	-0	455	-0	0	-0	-134	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	168	-0	613	-0	0	-0	-182	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	196	-0	309	-0	0	-0	-130	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	--

1B	196	-0	436	-0	0	-0	228	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	196	-0	290	-0	0	0	189	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	196	-0	455	-0	0	0	-134	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	196	-0	613	-0	0	0	314	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	224	-0	631	-0	0	0	453	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	224	-0	852	-0	0	0	432	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	224	-0	638	-0	0	0	488	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	224	-0	845	-0	0	0	405	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	224	-0	1220	-0	0	0	793	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	252	-0	631	-0	0	0	611	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	252	-0	852	-0	0	0	432	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	252	-0	638	-0	0	0	638	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	252	-0	845	-0	0	0	405	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	252	-0	1220	-0	0	0	858	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.09	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	280	-0	631	-0	0	0	611	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	280	-0	852	-0	0	0	432	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	280	-0	638	-0	0	0	639	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	280	-0	845	-0	0	0	405	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	280	-0	1220	-0	0	0	858	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.09	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 10 NI 28 NF 32 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-819	0	0	0	583	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-611	0	0	0	423	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-791	0	0	0	587	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-638	0	0	0	420	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1176	0	0	0	828	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	36	-0	-819	0	0	0	583	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	36	-0	-611	0	0	0	423	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	36	-0	-791	0	0	0	587	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	36	-0	-638	0	0	0	420	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	36	-0	-1176	0	0	0	828	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.08	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	72	-0	-819	0	0	0	416	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1B	72	-0	-611	0	0	0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	72	-0	-791	0	0	0	420	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	72	-0	-638	0	0	0	-334	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	72	-0	-1176	0	0	-0	-458	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	108	-0	-388	0	0	-0	-286	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	108	-0	-274	0	0	-0	-257	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	108	-0	-394	0	0	-0	-267	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	108	-0	-267	0	0	-0	-272	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	108	-0	-544	0	0	-0	-458	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	-388	0	0	-0	-286	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	144	-0	-274	0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	144	-0	-394	0	0	-0	-267	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	144	-0	-267	0	0	-0	-334	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	144	-0	-544	0	0	-0	-458	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	180	-0	-60	0	0	-0	-250	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	180	-0	-19	0	0	-0	-317	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	180	-0	-93	0	0	-0	-267	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	180	-0	14	0	0	-0	-308	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
2	180	-0	-65	0	0	-0	-458	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	216	-0	167	-0	0	-0	-286	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	216	-0	256	-0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	216	-0	150	-0	0	-0	-267	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	216	-0	272	-0	0	-0	-334	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	216	-0	348	-0	0	-0	-458	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	252	-0	167	-0	0	-0	-240	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	252	-0	256	-0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	252	-0	150	-0	0	-0	-206	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	252	-0	272	-0	0	-0	-334	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	252	-0	348	-0	0	-0	-458	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	288	-0	398	-0	0	-0	-286	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	288	-0	558	-0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	288	-0	417	-0	0	-0	-249	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	288	-0	540	-0	0	-0	-334	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	288	-0	788	-0	0	-0	-458	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	324	-0	398	-0	0	0	284	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	324	-0	558	-0	0	0	-290	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	324	-0	417	-0	0	0	340	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	324	-0	540	-0	0	0	-331	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	324	-0	788	-0	0	0	361	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	360	-0	398	-0	0	0	284	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	360	-0	558	-0	0	0	153	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	360	-0	417	-0	0	0	340	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	360	-0	540	-0	0	0	97	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	360	-0	788	-0	0	0	361	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 11 NI 32 NF 181 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza Fx,M	Bielle	V,Mx	aswta aswto cmq/m	PASSO cm
	cm	daN			daN*m			cmq									
1A	0	-0	-474	0	0	0	265	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-303	0	0	0	167	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-491	0	0	0	277	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-287	0	0	0	155	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	0	-0	-642	0	0	0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	10	-0	-474	0	0	0	265	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	10	-0	-303	0	0	0	167	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	10	-0	-491	0	0	0	277	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	10	-0	-287	0	0	0	155	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	10	-0	-642	0	0	0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	20	-0	-474	0	0	0	265	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	20	-0	-303	0	0	0	167	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	20	-0	-491	0	0	0	277	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	20	-0	-287	0	0	0	155	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	20	-0	-642	0	0	0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	30	-0	-371	0	0	0	265	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	30	-0	-234	0	0	0	167	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	30	-0	-387	0	0	0	277	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	30	-0	-218	0	0	0	155	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	30	-0	-499	0	0	0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	40	-0	-371	0	0	0	265	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	40	-0	-234	0	0	0	167	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	40	-0	-387	0	0	0	277	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	40	-0	-218	0	0	0	155	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	40	-0	-499	0	0	0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	50	-0	-266	0	0	0	204	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	50	-0	-166	0	0	0	127	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	50	-0	-280	0	0	0	215	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	50	-0	-152	0	0	0	116	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	50	-0	-356	0	0	0	273	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	60	-0	-266	0	0	0	177	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	60	-0	-166	0	0	0	110	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	60	-0	-280	0	0	0	187	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	60	-0	-152	0	0	0	101	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	60	-0	-356	0	0	0	237	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	70	-0	-160	0	0	0	108	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	70	-0	-99	0	0	0	66	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	70	-0	-170	0	0	0	115	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	70	-0	-89	0	0	0	60	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	70	-0	-214	0	0	0	144	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	-160	0	0	0	92	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	80	-0	-99	0	0	0	57	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	80	-0	-170	0	0	0	98	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	80	-0	-89	0	0	0	51	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	80	-0	-214	0	0	0	122	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	90	-0	-54	0	0	0	33	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	90	-0	-33	0	0	0	20	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	90	-0	-58	0	0	0	35	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	90	-0	-29	0	0	0	17	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	--
2	90	-0	-71	0	0	0	43	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	100	-0	-54	0	0	-0	-27	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	100	-0	-33	0	0	-0	-17	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	100	-0	-58	0	0	-0	-29	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	100	-0	-29	0	0	-0	-15	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	--
2	100	-0	-71	0	0	-0	-36	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 12 NI 180 NF 3 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	70	-0	0	0	-35	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	0	-0	98	-0	0	0	-49	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	0	-0	68	-0	0	0	-34	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	0	-0	100	-0	0	0	-51	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	0	-0	139	-0	0	0	-70	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	10	-0	70	-0	0	0	42	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	10	-0	98	-0	0	0	59	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	10	-0	68	-0	0	0	41	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.00	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	10	-0	100	-0	0	0	61	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	10	-0	139	-0	0	0	84	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	20	-0	208	-0	0	0	125	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	20	-0	288	-0	0	0	166	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	20	-0	202	-0	0	0	122	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	20	-0	294	-0	0	0	169	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	20	-0	410	-0	0	0	236	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	30	-0	208	-0	0	0	154	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	30	-0	288	-0	0	0	181	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	30	-0	202	-0	0	0	152	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	30	-0	294	-0	0	0	183	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	30	-0	410	-0	0	0	277	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	40	-0	343	-0	0	0	251	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	40	-0	474	-0	0	0	296	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	40	-0	336	-0	0	0	249	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	40	-0	482	-0	0	0	298	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	40	-0	676	-0	0	0	452	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	50	-0	343	-0	0	0	298	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	50	-0	474	-0	0	0	330	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	50	-0	336	-0	0	0	297	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	50	-0	482	-0	0	0	331	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	50	-0	676	-0	0	0	520	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	60	-0	476	-0	0	0	413	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	60	-0	656	-0	0	0	341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	60	-0	469	-0	0	0	413	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	60	-0	663	-0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	60	-0	936	-0	0	0	670	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	70	-0	476	-0	0	0	470	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	70	-0	656	-0	0	0	341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	70	-0	469	-0	0	0	475	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	70	-0	663	-0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	70	-0	936	-0	0	0	670	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	606	-0	0	0	470	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	80	-0	832	-0	0	0	341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	80	-0	600	-0	0	0	475	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	80	-0	837	-0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	80	-0	1189	-0	0	0	670	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	90	-0	606	-0	0	0	470	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	90	-0	832	-0	0	0	341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	90	-0	600	-0	0	0	475	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	90	-0	837	-0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	90	-0	1189	-0	0	0	670	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	100	-0	606	-0	0	0	470	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	100	-0	832	-0	0	0	341	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	100	-0	600	-0	0	0	475	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	100	-0	837	-0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.10	0.00	0.00	--
2	100	-0	1189	-0	0	0	670	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 13 NI 3 NF 7 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-811	0	0	0	486	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-616	0	0	0	322	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-771	0	0	0	525	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-656	0	0	0	282	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1180	0	0	0	667	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	36	-0	-811	0	0	0	486	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	36	-0	-616	0	0	0	322	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	36	-0	-771	0	0	0	525	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	36	-0	-656	0	0	0	282	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	36	-0	-1180	0	0	0	667	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	72	-0	-811	0	0	-0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1B	72	-0	-616	0	0	-0	-388	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	72	-0	-771	0	0	-0	-312	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1J	72	-0	-656	0	0	-0	-394	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	72	-0	-1180	0	0	-0	-558	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.14	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	108	-0	-361	0	0	-0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	108	-0	-254	0	0	-0	-388	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	108	-0	-367	0	0	-0	-312	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	108	-0	-248	0	0	-0	-394	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	108	-0	-509	0	0	-0	-558	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	-361	0	0	-0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	144	-0	-254	0	0	-0	-388	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	144	-0	-367	0	0	-0	-312	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	144	-0	-248	0	0	-0	-394	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	144	-0	-509	0	0	-0	-558	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	180	-0	-26	0	0	-0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	180	-0	9	0	0	-0	-388	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	180	-0	-61	0	0	-0	-312	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	180	-0	44	0	0	-0	-394	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	180	-0	-14	0	0	-0	-558	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	216	-0	203	-0	0	-0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	216	-0	302	-0	0	-0	-388	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	216	-0	188	-0	0	-0	-312	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	216	-0	317	-0	0	-0	-394	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	216	-0	418	-0	0	-0	-558	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	252	-0	203	-0	0	-0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	252	-0	302	-0	0	-0	-388	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	252	-0	188	-0	0	-0	-312	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	252	-0	317	-0	0	-0	-394	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	252	-0	418	-0	0	-0	-558	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	288	-0	456	-0	0	-0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	288	-0	637	-0	0	-0	-388	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	288	-0	466	-0	0	-0	-312	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	288	-0	627	-0	0	-0	-394	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	288	-0	904	-0	0	-0	-558	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.06	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	324	-0	456	-0	0	0	184	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	324	-0	637	-0	0	0	292	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	324	-0	466	-0	0	0	318	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	324	-0	627	-0	0	0	-333	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	324	-0	904	-0	0	0	394	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	360	-0	456	-0	0	0	184	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	360	-0	637	-0	0	0	292	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1I	360	-0	466	-0	0	0	318	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	360	-0	627	-0	0	0	158	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	360	-0	904	-0	0	0	394	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 14 NI 7 NF 10 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-375	0	0	0	295	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-219	0	0	0	169	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-425	0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-169	0	0	0	128	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	0	-0	-491	0	0	0	383	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	16	-0	-375	0	0	0	295	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	16	-0	-219	0	0	0	169	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	16	-0	-425	0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	16	-0	-169	0	0	0	128	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	16	-0	-491	0	0	0	383	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	32	-0	-375	0	0	0	295	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	32	-0	-219	0	0	0	169	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	32	-0	-425	0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	32	-0	-169	0	0	0	128	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	32	-0	-491	0	0	0	383	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	48	-0	-188	0	0	0	240	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	48	-0	-78	0	0	0	126	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	48	-0	-252	0	0	0	287	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	48	-0	-13	0	0	0	78	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--
2	48	-0	-220	0	0	0	302	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	64	-0	-188	0	0	0	210	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	64	-0	-78	0	0	0	113	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	64	-0	-252	0	0	0	246	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	64	-0	148	0	0	0	128	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	64	-0	-220	0	0	0	267	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	-1	0	0	0	121	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	80	-0	71	0	0	0	116	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	80	-0	-78	0	0	0	141	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	80	-0	148	0	0	0	128	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	80	-0	57	-0	0	0	194	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	96	-0	145	-0	0	0	198	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	96	-0	264	-0	0	0	219	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	96	-0	85	-0	0	0	169	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	96	-0	323	-0	0	0	192	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--

2	96	-0	337	-0	0	0	345	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	112	-0	145	-0	0	0	241	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	112	-0	264	-0	0	0	225	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	112	-0	85	-0	0	0	221	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	112	-0	323	-0	0	0	192	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	112	-0	337	-0	0	0	399	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	128	-0	291	-0	0	0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	128	-0	457	-0	0	0	225	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	128	-0	249	-0	0	0	355	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	128	-0	499	-0	0	0	192	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	128	-0	617	-0	0	0	479	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	291	-0	0	0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	144	-0	457	-0	0	0	225	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	144	-0	249	-0	0	0	389	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	144	-0	499	-0	0	0	192	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	144	-0	617	-0	0	0	479	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	160	-0	291	-0	0	0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	160	-0	457	-0	0	0	225	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	160	-0	249	-0	0	0	389	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	160	-0	499	-0	0	0	192	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	160	-0	617	-0	0	0	480	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 15 NI 10 NF 14 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-645	0	0	0	342	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-457	0	0	0	215	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-627	0	0	0	367	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-475	0	0	0	190	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	0	-0	-910	0	0	0	460	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	32	-0	-645	0	0	0	342	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	32	-0	-457	0	0	0	215	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	32	-0	-627	0	0	0	367	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	32	-0	-475	0	0	0	190	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	32	-0	-910	0	0	0	460	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	64	-0	-645	0	0	-0	-205	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	64	-0	-457	0	0	-0	-282	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	64	-0	-627	0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	64	-0	-475	0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	64	-0	-910	0	0	-0	-402	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	96	-0	-312	0	0	-0	-205	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	96	-0	-209	0	0	-0	-282	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	96	-0	-318	0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	96	-0	-203	0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	96	-0	-430	0	0	-0	-402	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	128	-0	-312	0	0	-0	-205	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	128	-0	-209	0	0	-0	-282	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	128	-0	-318	0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	128	-0	-203	0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	128	-0	-430	0	0	-0	-402	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	160	-0	-18	0	0	-0	-205	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	160	-0	10	0	0	-0	-282	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	160	-0	-47	0	0	-0	-267	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	160	-0	40	0	0	-0	-261	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
2	160	-0	-6	0	0	-0	-402	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	192	-0	207	-0	0	-0	-205	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	192	-0	304	-0	0	-0	-282	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	192	-0	199	-0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--

1J	192	-0	311	-0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	192	-0	422	-0	0	-0	-402	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	224	-0	207	-0	0	-0	-205	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	224	-0	304	-0	0	-0	-282	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	224	-0	199	-0	0	-0	-226	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	224	-0	311	-0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	224	-0	422	-0	0	-0	-402	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	256	-0	460	-0	0	-0	-205	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	256	-0	644	-0	0	-0	-282	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	256	-0	477	-0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	256	-0	627	-0	0	-0	-268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	256	-0	912	-0	0	-0	-402	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	288	-0	460	-0	0	0	334	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	288	-0	644	-0	0	0	213	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	288	-0	477	-0	0	0	362	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	288	-0	627	-0	0	0	185	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	288	-0	912	-0	0	0	452	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	320	-0	460	-0	0	0	333	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	320	-0	644	-0	0	0	213	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	320	-0	477	-0	0	0	362	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	320	-0	627	-0	0	0	185	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	320	-0	912	-0	0	0	452	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 16 NI 14 NF 15 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	-429	0	0	0	332	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-266	0	0	0	205	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-469	0	0	0	365	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-226	0	0	0	172	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	0	-0	-574	0	0	0	444	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	16	-0	-429	0	0	0	332	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	16	-0	-266	0	0	0	205	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	16	-0	-469	0	0	0	365	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	16	-0	-226	0	0	0	172	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	16	-0	-574	0	0	0	444	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	32	-0	-429	0	0	0	332	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	32	-0	-266	0	0	0	205	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	32	-0	-469	0	0	0	365	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	32	-0	-226	0	0	0	172	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	32	-0	-574	0	0	0	444	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	48	-0	-227	0	0	0	274	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	48	-0	-113	0	0	0	159	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	48	-0	-285	0	0	0	313	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	48	-0	-56	0	0	0	119	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	48	-0	-281	0	0	0	357	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	64	-0	-227	0	0	0	237	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	64	-0	-113	0	0	0	141	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	64	-0	-285	0	0	0	268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	64	-0	116	0	0	0	141	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	64	-0	-281	0	0	0	312	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	-24	0	0	0	136	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	80	-0	42	0	0	0	106	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	80	-0	-99	0	0	0	154	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	80	-0	116	0	0	0	164	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	80	-0	15	-0	0	0	180	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	96	-0	131	-0	0	0	192	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	96	-0	245	-0	0	0	210	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--

1I	96	-0	-99	0	0	0	178	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	96	-0	303	0	0	0	185	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	96	-0	311	-0	0	0	332	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	112	-0	131	-0	0	0	231	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	112	-0	245	-0	0	0	219	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	112	-0	73	-0	0	0	213	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	112	-0	303	-0	0	0	185	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	112	-0	311	-0	0	0	382	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	128	-0	284	-0	0	0	347	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	128	-0	448	-0	0	0	219	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	128	-0	243	-0	0	0	348	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	128	-0	489	-0	0	0	185	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	128	-0	604	-0	0	0	468	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	284	-0	0	0	347	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	144	-0	448	-0	0	0	219	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	144	-0	243	-0	0	0	381	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	144	-0	489	-0	0	0	185	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	144	-0	604	-0	0	0	468	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	160	-0	284	-0	0	0	347	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	160	-0	448	-0	0	0	219	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	160	-0	243	-0	0	0	381	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	160	-0	489	-0	0	0	185	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	160	-0	604	-0	0	0	468	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 17 NI 15 NF 19 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-651	0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-463	0	0	0	212	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-632	0	0	0	360	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-482	0	0	0	187	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	0	-0	-920	0	0	0	451	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	32	-0	-651	0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	32	-0	-463	0	0	0	212	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	32	-0	-632	0	0	0	360	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	32	-0	-482	0	0	0	187	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	32	-0	-920	0	0	0	451	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	64	-0	-651	0	0	-0	-211	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	64	-0	-463	0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	64	-0	-632	0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	64	-0	-482	0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	64	-0	-920	0	0	-0	-413	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	96	-0	-310	0	0	-0	-211	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	96	-0	-209	0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	96	-0	-317	0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	96	-0	-202	0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	96	-0	-429	0	0	-0	-413	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	128	-0	-310	0	0	-0	-211	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	128	-0	-209	0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	128	-0	-317	0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	128	-0	-202	0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	128	-0	-429	0	0	-0	-413	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	160	-0	-14	0	0	-0	-211	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	160	-0	13	0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	160	-0	-45	0	0	-0	-274	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	160	-0	43	0	0	-0	-270	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	160	-0	-1	0	0	-0	-413	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	192	-0	207	-0	0	-0	-211	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--

1B	192	-0	307	-0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	192	-0	200	-0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	192	-0	314	-0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	192	-0	425	-0	0	-0	-413	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	224	-0	207	-0	0	-0	-211	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	224	-0	307	-0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	224	-0	200	-0	0	-0	-232	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1J	224	-0	314	-0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	224	-0	425	-0	0	-0	-413	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	256	-0	458	-0	0	-0	-211	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	256	-0	644	-0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	256	-0	477	-0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	256	-0	624	-0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	256	-0	910	-0	0	-0	-413	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	288	-0	458	-0	0	0	329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	288	-0	644	-0	0	0	206	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	288	-0	477	-0	0	0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	288	-0	624	-0	0	0	178	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	288	-0	910	-0	0	0	441	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	320	-0	458	-0	0	0	329	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	320	-0	644	-0	0	0	206	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1I	320	-0	477	-0	0	0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	320	-0	624	-0	0	0	178	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.07	0.00	0.00	--
2	320	-0	910	-0	0	0	441	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 18 NI 19 NF 22 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice resistenza			aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-419	0	0	0	333	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-255	0	0	0	202	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-456	0	0	0	363	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-217	0	0	0	172	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	0	-0	-556	0	0	0	442	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	16	-0	-419	0	0	0	333	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	16	-0	-255	0	0	0	202	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	16	-0	-456	0	0	0	363	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	16	-0	-217	0	0	0	172	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	16	-0	-556	0	0	0	442	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	32	-0	-419	0	0	0	333	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1B	32	-0	-255	0	0	0	202	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	32	-0	-456	0	0	0	363	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1J	32	-0	-217	0	0	0	172	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	32	-0	-556	0	0	0	442	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	48	-0	-219	0	0	0	274	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	48	-0	-105	0	0	0	157	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	48	-0	-272	0	0	0	312	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	48	-0	-52	0	0	0	120	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	48	-0	-267	0	0	0	356	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	64	-0	-219	0	0	0	239	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	64	-0	-105	0	0	0	140	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	64	-0	-272	0	0	0	268	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	64	-0	115	0	0	0	144	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	64	-0	-267	0	0	0	314	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	80	-0	-18	0	0	0	139	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	80	-0	46	0	0	0	114	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1I	80	-0	-87	0	0	0	156	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	80	-0	115	0	0	0	167	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	80	-0	25	-0	0	0	195	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.02	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	96	-0	138	-0	0	0	201	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	96	-0	242	-0	0	0	216	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	96	-0	-87	0	0	0	175	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	96	-0	295	0	0	0	202	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	96	-0	315	-0	0	0	346	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	112	-0	138	-0	0	0	240	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	112	-0	242	-0	0	0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	112	-0	85	-0	0	0	222	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	112	-0	295	-0	0	0	202	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.03	0.00	0.00	--
2	112	-0	315	-0	0	0	397	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.04	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	128	-0	289	-0	0	0	350	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	128	-0	440	-0	0	0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	128	-0	255	-0	0	0	355	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	128	-0	473	-0	0	0	202	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	128	-0	603	-0	0	0	480	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	289	-0	0	0	350	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	144	-0	440	-0	0	0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	144	-0	255	-0	0	0	377	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	144	-0	473	-0	0	0	202	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	144	-0	603	-0	0	0	480	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	160	-0	289	-0	0	0	350	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	160	-0	440	-0	0	0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	160	-0	255	-0	0	0	377	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	160	-0	473	-0	0	0	202	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	160	-0	603	-0	0	0	480	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 19 NI 22 NF 26 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	-644	0	0	0	351	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-458	0	0	0	223	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-631	0	0	0	382	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-471	0	0	0	192	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	0	-0	-911	0	0	0	476	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	36	-0	-644	0	0	0	351	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	36	-0	-458	0	0	0	223	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	36	-0	-631	0	0	0	382	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	36	-0	-471	0	0	0	192	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	36	-0	-911	0	0	0	476	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	72	-0	-644	0	0	-0	-238	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	72	-0	-458	0	0	-0	-325	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
1I	72	-0	-631	0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	72	-0	-471	0	0	-0	-304	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	72	-0	-911	0	0	-0	-464	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.11	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	108	-0	-285	0	0	-0	-238	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	108	-0	-193	0	0	-0	-325	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	108	-0	-292	0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	108	-0	-185	0	0	-0	-304	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	108	-0	-395	0	0	-0	-464	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	-285	0	0	-0	-238	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	144	-0	-193	0	0	-0	-325	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1I	144	-0	-292	0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	144	-0	-185	0	0	-0	-304	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	144	-0	-395	0	0	-0	-464	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	180	-0	11	-0	0	-0	-235	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	180	-0	41	-0	0	-0	-325	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	180	-0	-12	0	0	-0	-280	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1J	180	-0	64	0	0	-0	-303	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	180	-0	42	-0	0	-0	-464	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	216	-0	247	-0	0	-0	-238	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	216	-0	356	-0	0	-0	-325	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	216	-0	251	-0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	216	-0	352	-0	0	-0	-304	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	216	-0	496	-0	0	-0	-464	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	252	-0	247	-0	0	-0	-238	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1B	252	-0	356	-0	0	-0	-325	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	252	-0	251	-0	0	-0	-246	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	252	-0	352	-0	0	-0	-304	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
2	252	-0	496	-0	0	-0	-464	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	288	-0	537	-0	0	-0	-238	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	288	-0	746	-0	0	-0	-325	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	288	-0	570	-0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	288	-0	712	-0	0	-0	-304	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	288	-0	1055	-0	0	-0	-464	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.05	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	324	-0	537	-0	0	0	498	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	324	-0	746	-0	0	0	333	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	324	-0	570	-0	0	0	508	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	324	-0	712	-0	0	0	324	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	324	-0	1055	-0	0	0	683	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	360	-0	537	-0	0	0	498	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	360	-0	746	-0	0	0	333	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.02	0.09	0.00	0.00	--
1I	360	-0	570	-0	0	0	508	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1J	360	-0	712	-0	0	0	324	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	360	-0	1055	-0	0	0	683	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 20 NI 26 NF 27 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm		daN			daN*m				cmq			Fx,M	Bielle	V,Mx		cmq/m	cm
1A	0	-0	-730	0	0	0	518	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-514	0	0	0	342	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-709	0	0	0	534	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-534	0	0	0	327	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	0	-0	-1022	0	0	0	708	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	28	-0	-730	0	0	0	518	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1B	28	-0	-514	0	0	0	342	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	28	-0	-709	0	0	0	534	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	28	-0	-534	0	0	0	327	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	28	-0	-1022	0	0	0	708	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	56	-0	-730	0	0	0	479	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1B	56	-0	-514	0	0	0	315	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	56	-0	-709	0	0	0	496	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	56	-0	-534	0	0	0	298	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	56	-0	-1022	0	0	0	653	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	84	-0	-367	0	0	0	187	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	84	-0	-242	0	0	0	-106	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	84	-0	-377	0	0	0	226	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	84	-0	-232	0	0	0	-109	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	84	-0	-500	0	0	-0	-145	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	112	-0	-367	0	0	-0	-106	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	112	-0	-242	0	0	-0	-106	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	112	-0	-377	0	0	-0	-107	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	112	-0	-232	0	0	-0	-109	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	112	-0	-500	0	0	-0	-145	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	140	-0	-17	0	0	-0	-78	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1B	140	-0	22	0	0	-0	-106	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	140	-0	-58	0	0	-0	-107	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	140	-0	63	0	0	-0	-109	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.01	0.00	0.00	--
2	140	-0	4	-0	0	-0	-145	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	168	-0	246	-0	0	-0	-106	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	168	-0	370	-0	0	-0	-106	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	168	-0	230	-0	0	-0	-107	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	168	-0	385	-0	0	-0	-109	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	168	-0	506	-0	0	-0	-145	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	196	-0	246	-0	0	-0	-106	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1B	196	-0	370	-0	0	-0	190	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1I	196	-0	230	-0	0	0	154	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1J	196	-0	385	-0	0	0	-109	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	196	-0	506	-0	0	-0	-145	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	224	-0	512	-0	0	0	371	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	224	-0	729	-0	0	0	347	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1I	224	-0	522	-0	0	0	406	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	224	-0	719	-0	0	0	323	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	224	-0	1020	-0	0	0	657	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	252	-0	512	-0	0	0	520	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	252	-0	729	-0	0	0	347	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1I	252	-0	522	-0	0	0	544	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	252	-0	719	-0	0	0	323	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	252	-0	1020	-0	0	0	712	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	280	-0	512	-0	0	0	520	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1B	280	-0	729	-0	0	0	347	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.09	0.00	0.00	--
1I	280	-0	522	-0	0	0	544	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.06	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1J	280	-0	719	-0	0	0	323	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
2	280	-0	1020	-0	0	0	712	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 21 NI 27 NF 31 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	APOST	AANT	AINF	ASUP	x/d	Indice	resistenza		aswta	aswto	PASSO
	cm	daN			daN*m			cmq					Fx,M	Bielle	V,Mx	cmq/m		cm
1A	0	-0	-702	0	0	0	497	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	0	-0	-495	0	0	0	338	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	0	-0	-677	0	0	0	501	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	0	-0	-520	0	0	0	334	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	0	-0	-984	0	0	0	686	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	36	-0	-702	0	0	0	497	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	36	-0	-495	0	0	0	338	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	36	-0	-677	0	0	0	501	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	36	-0	-520	0	0	0	334	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	36	-0	-984	0	0	0	686	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.07	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	72	-0	-702	0	0	-0	-248	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1B	72	-0	-495	0	0	-0	-276	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	72	-0	-677	0	0	0	359	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--
1J	72	-0	-520	0	0	0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	72	-0	-984	0	0	-0	-385	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.02	0.12	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	108	-0	-333	0	0	-0	-248	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	108	-0	-219	0	0	-0	-212	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	108	-0	-340	0	0	-0	-230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	108	-0	-212	0	0	-0	-226	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	108	-0	-453	0	0	-0	-385	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	144	-0	-333	0	0	-0	-248	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	144	-0	-219	0	0	-0	-285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	144	-0	-340	0	0	-0	-230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	144	-0	-212	0	0	-0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
2	144	-0	-453	0	0	-0	-385	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.05	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	180	-0	-51	0	0	-0	-206	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	180	-0	-11	0	0	-0	-273	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
1I	180	-0	-84	0	0	-0	-228	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	180	-0	21	0	0	-0	-271	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	--
2	180	-0	-51	0	0	-0	-385	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.00	0.01	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	216	-0	135	-0	0	-0	-248	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	216	-0	222	-0	0	-0	-285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	216	-0	121	-0	0	-0	-230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	216	-0	236	-0	0	-0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	216	-0	293	-0	0	-0	-385	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	252	-0	135	-0	0	-0	-193	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.02	0.00	0.00	--
1B	252	-0	222	-0	0	-0	-285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
1I	252	-0	121	-0	0	-0	-161	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	252	-0	236	-0	0	-0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.00	0.03	0.00	0.00	--
2	252	-0	293	-0	0	-0	-385	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	288	-0	324	-0	0	-0	-230	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	288	-0	480	-0	0	-0	-285	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	288	-0	346	-0	0	-0	-196	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.02	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	288	-0	458	-0	0	-0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	288	-0	660	-0	0	-0	-385	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.04	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	324	-0	324	-0	0	0	247	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	324	-0	480	-0	0	0	-257	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	324	-0	346	-0	0	0	299	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	324	-0	458	-0	0	0	-291	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	324	-0	660	-0	0	0	301	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

1A	360	-0	324	-0	0	0	247	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1B	360	-0	480	-0	0	0	120	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.06	0.00	0.00	--
1I	360	-0	346	-0	0	0	299	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.03	0.01	0.04	0.00	0.00	--
1J	360	-0	458	-0	0	0	68	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.01	0.01	0.05	0.00	0.00	--
2	360	-0	660	-0	0	0	301	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.03	0.01	0.08	0.00	0.00	--

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0

STAMPA SINTETICA (stampa degli elementi con massimo IR a presso-tenso-flessione (Fx, M), IR bielle (taglio))

FONDAZIONI

Gruppo	El.	NC	x	Fx, M	Bielle	Note
			--	-----	------	
			cm	IR	IR	
1	9	2	280	0.09	--	
1	1	2	80	--	0.03	

VERIFICA FONDAZIONI S.L.E.

Lavoro: **01647 STRUTTURA ESTERNA** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE DI FONDAZIONE** Gruppo: **1** Tabella: **Tabella fondazioni**
Descrizione: **FONDAZIONI**
Spunt. I **50.0** cm Spunt. J **50.0** cm
Rck: **300.00** daN/cm² fyk: **4580.0** daN/cm² Condizioni ambientali: **Ordinaria**
Copriferro: **5.0** cm
Diametro staffe: **8** mm Numero braccia: **2**

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 1 NI 179 NF 4 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm
3	0	-0	114	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
4	0	-0	103	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	99	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	10	-0	114	-0	0	0	11	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
4	10	-0	103	-0	0	0	10	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
5	10	-0	99	-0	0	0	10	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	20	-0	338	-0	0	0	23	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.09	0.7	0.00
4	20	-0	305	-0	0	0	21	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.08	0.6	0.00
5	20	-0	292	-0	0	0	20	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.08	0.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	30	-0	338	-0	0	0	57	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.22	1.7	0.00
4	30	-0	305	-0	0	0	51	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.20	1.5	0.00
5	30	-0	292	-0	0	0	49	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.19	1.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	40	-0	558	-0	0	0	91	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.35	2.6	0.00
4	40	-0	503	-0	0	0	82	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.31	2.4	0.00
5	40	-0	481	-0	0	0	78	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.30	2.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	50	-0	558	-0	0	0	146	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.56	4.3	0.00
4	50	-0	503	-0	0	0	132	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.50	3.8	0.00
5	50	-0	481	-0	0	0	126	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.7	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	60	-0	772	-0	0	0	202	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.77	5.9	0.00
4	60	-0	696	-0	0	0	182	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.70	5.3	0.00
5	60	-0	666	-0	0	0	174	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.67	5.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	70	-0	772	-0	0	0	279	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.07	8.1	0.00
4	70	-0	696	-0	0	0	252	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.96	7.3	0.00
5	70	-0	666	-0	0	0	241	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.92	7.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	80	-0	981	-0	0	0	357	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.36	10.4	0.00
4	80	-0	885	-0	0	0	322	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.23	9.4	0.00
5	80	-0	846	-0	0	0	308	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.17	8.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	90	-0	981	-0	0	0	455	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.74	13.2	0.00
4	90	-0	885	-0	0	0	410	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.57	11.9	0.00
5	90	-0	846	-0	0	0	392	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.50	11.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	100	-0	981	-0	0	0	553	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.11	16.1	0.00
4	100	-0	885	-0	0	0	499	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.90	14.5	0.00
5	100	-0	846	-0	0	0	477	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.82	13.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 2 NI 4 NF 8 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-972	0	0	0	556	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.12	16.2	0.00
4	0	-0	-877	0	0	0	501	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.91	14.6	0.00
5	0	-0	-839	0	0	0	480	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.83	13.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	36	-0	-972	0	0	0	206	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.79	6.0	0.00
4	36	-0	-877	0	0	0	186	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.71	5.4	0.00
5	36	-0	-839	0	0	0	178	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.68	5.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	72	-0	-972	0	0	-0	-144	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.55	4.2	0.00
4	72	-0	-877	0	0	-0	-130	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.50	3.8	0.00
5	72	-0	-839	0	0	-0	-124	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	108	-0	-418	0	0	-0	-295	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.12	8.6	0.00
4	108	-0	-377	0	0	-0	-266	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.01	7.7	0.00
5	108	-0	-361	0	0	-0	-254	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.97	7.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	144	-0	-418	0	0	-0	-445	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.70	12.9	0.00
4	144	-0	-377	0	0	-0	-402	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.53	11.7	0.00
5	144	-0	-361	0	0	-0	-384	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.47	11.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	180	-0	-11	0	0	-0	-449	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.71	13.1	0.00
4	180	-0	-10	0	0	-0	-405	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.55	11.8	0.00
5	180	-0	-9	0	0	-0	-387	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.48	11.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	216	-0	342	-0	0	-0	-453	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.73	13.2	0.00
4	216	-0	308	-0	0	-0	-409	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.56	11.9	0.00
5	216	-0	295	-0	0	-0	-391	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.49	11.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	252	-0	342	-0	0	-0	-330	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.26	9.6	0.00
4	252	-0	308	-0	0	-0	-298	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.14	8.7	0.00
5	252	-0	295	-0	0	-0	-285	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.09	8.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	288	-0	734	-0	0	-0	-207	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.79	6.0	0.00
4	288	-0	662	-0	0	-0	-187	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.71	5.4	0.00
5	288	-0	633	-0	0	-0	-178	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.68	5.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	324	-0	734	-0	0	0	58	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.22	1.7	0.00
4	324	-0	662	-0	0	0	52	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.20	1.5	0.00
5	324	-0	633	-0	0	0	50	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.19	1.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	360	-0	734	-0	0	0	322	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.23	9.4	0.00
4	360	-0	662	-0	0	0	290	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.11	8.4	0.00
5	360	-0	633	-0	0	0	278	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.06	8.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 3 NI 8 NF 9 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-422	0	0	0	321	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.23	9.3	0.00
4	0	-0	-380	0	0	0	289	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.10	8.4	0.00
5	0	-0	-364	0	0	0	277	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.06	8.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	16	-0	-422	0	0	0	253	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.97	7.4	0.00
4	16	-0	-380	0	0	0	229	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.87	6.6	0.00
5	16	-0	-364	0	0	0	218	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.83	6.4	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	32	-0	-422	0	0	0	186	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.71	5.4	0.00
4	32	-0	-380	0	0	0	168	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.64	4.9	0.00
5	32	-0	-364	0	0	0	160	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.61	4.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	48	-0	-206	0	0	0	153	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.58	4.5	0.00
4	48	-0	-185	0	0	0	138	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.53	4.0	0.00
5	48	-0	-177	0	0	0	132	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.50	3.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	64	-0	-206	0	0	0	120	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.46	3.5	0.00
4	64	-0	-185	0	0	0	108	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.2	0.00
5	64	-0	-177	0	0	0	104	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.40	3.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	80	-0	15	-0	0	0	123	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00
4	80	-0	13	-0	0	0	111	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00
5	80	-0	13	-0	0	0	106	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.40	3.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	96	-0	236	-0	0	0	125	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.6	0.00
4	96	-0	214	-0	0	0	113	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.43	3.3	0.00
5	96	-0	204	-0	0	0	108	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	112	-0	236	-0	0	0	163	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.62	4.7	0.00
4	112	-0	214	-0	0	0	147	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.56	4.3	0.00
5	112	-0	204	-0	0	0	140	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.54	4.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	128	-0	458	-0	0	0	200	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.77	5.8	0.00
4	128	-0	413	-0	0	0	181	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.69	5.3	0.00
5	128	-0	396	-0	0	0	173	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.66	5.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	144	-0	458	-0	0	0	274	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.04	8.0	0.00
4	144	-0	413	-0	0	0	247	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.94	7.2	0.00
5	144	-0	396	-0	0	0	236	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.90	6.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	160	-0	458	-0	0	0	347	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.32	10.1	0.00
4	160	-0	413	-0	0	0	313	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.20	9.1	0.00
5	160	-0	396	-0	0	0	300	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.14	8.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 4 NI 9 NF 13 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-714	0	0	0	341	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.30	9.9	0.00
4	0	-0	-645	0	0	0	308	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.18	9.0	0.00
5	0	-0	-617	0	0	0	295	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.13	8.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	32	-0	-714	0	0	0	113	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.43	3.3	0.00
4	32	-0	-645	0	0	0	102	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.39	3.0	0.00
5	32	-0	-617	0	0	0	98	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.37	2.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	64	-0	-714	0	0	-0	-116	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.44	3.4	0.00
4	64	-0	-645	0	0	-0	-104	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.40	3.0	0.00
5	64	-0	-617	0	0	-0	-100	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.38	2.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	96	-0	-334	0	0	-0	-222	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.85	6.5	0.00
4	96	-0	-301	0	0	-0	-201	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.77	5.8	0.00
5	96	-0	-288	0	0	-0	-192	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.73	5.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	128	-0	-334	0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.26	9.6	0.00
4	128	-0	-301	0	0	-0	-297	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.13	8.6	0.00
5	128	-0	-288	0	0	-0	-284	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.08	8.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	160	-0	9	-0	0	-0	-326	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.25	9.5	0.00
4	160	-0	8	-0	0	-0	-294	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.12	8.6	0.00
5	160	-0	7	-0	0	-0	-282	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.08	8.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	192	-0	361	-0	0	-0	-324	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.24	9.4	0.00
4	192	-0	326	-0	0	-0	-292	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.11	8.5	0.00
5	192	-0	311	-0	0	-0	-279	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.07	8.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	224	-0	361	-0	0	-0	-208	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.79	6.1	0.00
4	224	-0	326	-0	0	-0	-188	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.72	5.5	0.00
5	224	-0	311	-0	0	-0	-180	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.69	5.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	256	-0	771	-0	0	-0	-93	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.35	2.7	0.00
4	256	-0	696	-0	0	-0	-84	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.32	2.4	0.00
5	256	-0	666	-0	0	-0	-80	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.31	2.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	288	-0	771	-0	0	0	154	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.59	4.5	0.00
4	288	-0	696	-0	0	0	139	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.53	4.0	0.00
5	288	-0	666	-0	0	0	133	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.51	3.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	320	-0	771	-0	0	0	401	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.53	11.7	0.00
4	320	-0	696	-0	0	0	362	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.38	10.5	0.00
5	320	-0	666	-0	0	0	346	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.32	10.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 5 NI 13 NF 16 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-514	0	0	0	404	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.54	11.8	0.00
4	0	-0	-464	0	0	0	365	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.39	10.6	0.00
5	0	-0	-444	0	0	0	349	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.33	10.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	16	-0	-514	0	0	0	322	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.23	9.4	0.00
4	16	-0	-464	0	0	0	290	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.11	8.4	0.00
5	16	-0	-444	0	0	0	278	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.06	8.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	32	-0	-514	0	0	0	240	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.92	7.0	0.00
4	32	-0	-464	0	0	0	216	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.83	6.3	0.00
5	32	-0	-444	0	0	0	207	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.79	6.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	48	-0	-268	0	0	0	197	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.75	5.7	0.00
4	48	-0	-242	0	0	0	178	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.68	5.2	0.00
5	48	-0	-231	0	0	0	170	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.65	4.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	64	-0	-268	0	0	0	154	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.59	4.5	0.00
4	64	-0	-242	0	0	0	139	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.53	4.0	0.00
5	64	-0	-231	0	0	0	133	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.51	3.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	80	-0	-20	0	0	0	151	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.58	4.4	0.00
4	80	-0	-18	0	0	0	136	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.52	4.0	0.00
5	80	-0	-17	0	0	0	130	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.50	3.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	96	-0	227	-0	0	0	147	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.56	4.3	0.00
4	96	-0	205	-0	0	0	133	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.51	3.9	0.00
5	96	-0	196	-0	0	0	127	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.49	3.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	112	-0	227	-0	0	0	184	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.70	5.3	0.00
4	112	-0	205	-0	0	0	166	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.63	4.8	0.00
5	112	-0	196	-0	0	0	159	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.61	4.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	128	-0	471	-0	0	0	220	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.84	6.4	0.00
4	128	-0	425	-0	0	0	199	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.76	5.8	0.00
5	128	-0	407	-0	0	0	190	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.73	5.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	144	-0	471	-0	0	0	295	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.13	8.6	0.00
4	144	-0	425	-0	0	0	267	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.02	7.8	0.00
5	144	-0	407	-0	0	0	255	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.97	7.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	160	-0	471	-0	0	0	371	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.42	10.8	0.00
4	160	-0	425	-0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.28	9.7	0.00
5	160	-0	407	-0	0	0	320	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.22	9.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 6 NI 16 NF 20 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-762	0	0	0	364	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.39	10.6	0.00
4	0	-0	-687	0	0	0	328	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.25	9.5	0.00
5	0	-0	-658	0	0	0	314	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.20	9.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	32	-0	-762	0	0	0	120	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.46	3.5	0.00
4	32	-0	-687	0	0	0	108	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00
5	32	-0	-658	0	0	0	103	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.39	3.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	64	-0	-762	0	0	-0	-124	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00
4	64	-0	-687	0	0	-0	-112	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.43	3.3	0.00
5	64	-0	-658	0	0	-0	-107	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	96	-0	-355	0	0	-0	-238	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.91	6.9	0.00
4	96	-0	-320	0	0	-0	-214	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.82	6.2	0.00
5	96	-0	-306	0	0	-0	-205	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.78	6.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	128	-0	-355	0	0	-0	-351	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.34	10.2	0.00
4	128	-0	-320	0	0	-0	-317	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.21	9.2	0.00
5	128	-0	-306	0	0	-0	-303	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.16	8.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	160	-0	-0	0	0	-0	-352	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.34	10.2	0.00
4	160	-0	-0	0	0	-0	-317	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.21	9.2	0.00
5	160	-0	-0	0	0	-0	-303	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.16	8.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	192	-0	355	-0	0	-0	-352	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.34	10.2	0.00
4	192	-0	320	-0	0	-0	-317	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.21	9.2	0.00
5	192	-0	306	-0	0	-0	-303	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.16	8.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	224	-0	355	-0	0	-0	-238	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.91	6.9	0.00
4	224	-0	320	-0	0	-0	-215	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.82	6.2	0.00
5	224	-0	306	-0	0	-0	-205	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.78	6.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	256	-0	762	-0	0	-0	-125	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.6	0.00
4	256	-0	688	-0	0	-0	-112	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.43	3.3	0.00
5	256	-0	658	-0	0	-0	-108	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	288	-0	762	-0	0	0	119	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.46	3.5	0.00
4	288	-0	688	-0	0	0	108	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00
5	288	-0	658	-0	0	0	103	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.39	3.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	320	-0	762	-0	0	0	363	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.39	10.6	0.00
4	320	-0	688	-0	0	0	328	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.25	9.5	0.00
5	320	-0	658	-0	0	0	313	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.20	9.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 7 NI 20 NF 21 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-444	0	0	0	361	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.38	10.5	0.00

4	0	-0	-401	0	0	0	326	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.24	9.5	0.00
5	0	-0	-384	0	0	0	312	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.19	9.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	16	-0	-444	0	0	0	290	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.11	8.4	0.00
4	16	-0	-401	0	0	0	262	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.00	7.6	0.00
5	16	-0	-384	0	0	0	250	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.96	7.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	32	-0	-444	0	0	0	219	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.84	6.4	0.00
4	32	-0	-401	0	0	0	198	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.75	5.7	0.00
5	32	-0	-384	0	0	0	189	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.72	5.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	48	-0	-199	0	0	0	187	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.71	5.4	0.00
4	48	-0	-180	0	0	0	169	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.64	4.9	0.00
5	48	-0	-172	0	0	0	161	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.62	4.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	64	-0	-199	0	0	0	156	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.59	4.5	0.00
4	64	-0	-180	0	0	0	140	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.53	4.1	0.00
5	64	-0	-172	0	0	0	134	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.51	3.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	80	-0	50	-0	0	0	164	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.62	4.8	0.00
4	80	-0	45	-0	0	0	147	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.56	4.3	0.00
5	80	-0	43	-0	0	0	141	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.54	4.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	96	-0	300	-0	0	0	172	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.65	5.0	0.00
4	96	-0	270	-0	0	0	154	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.59	4.5	0.00
5	96	-0	258	-0	0	0	148	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.56	4.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	112	-0	300	-0	0	0	219	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.84	6.4	0.00
4	112	-0	270	-0	0	0	198	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.75	5.7	0.00
5	112	-0	258	-0	0	0	189	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.72	5.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	128	-0	548	-0	0	0	267	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.02	7.8	0.00
4	128	-0	493	-0	0	0	241	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.92	7.0	0.00
5	128	-0	472	-0	0	0	230	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.88	6.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	144	-0	548	-0	0	0	355	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.36	10.3	0.00
4	144	-0	493	-0	0	0	320	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.22	9.3	0.00
5	144	-0	472	-0	0	0	305	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.17	8.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	160	-0	548	-0	0	0	443	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.69	12.9	0.00
4	160	-0	493	-0	0	0	399	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.52	11.6	0.00
5	160	-0	472	-0	0	0	381	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.45	11.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 8 NI 21 NF 25 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-789	0	0	0	432	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.65	12.6	0.00
4	0	-0	-711	0	0	0	389	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.49	11.3	0.00
5	0	-0	-681	0	0	0	372	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.42	10.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	36	-0	-789	0	0	0	148	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.57	4.3	0.00
4	36	-0	-711	0	0	0	133	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.51	3.9	0.00
5	36	-0	-681	0	0	0	127	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	72	-0	-789	0	0	-0	-136	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.52	3.9	0.00
4	72	-0	-711	0	0	-0	-123	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00
5	72	-0	-681	0	0	-0	-118	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	108	-0	-344	0	0	-0	-259	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.99	7.5	0.00
4	108	-0	-310	0	0	-0	-235	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.90	6.8	0.00
5	108	-0	-297	0	0	-0	-225	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.86	6.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	144	-0	-344	0	0	-0	-383	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.46	11.2	0.00
4	144	-0	-310	0	0	-0	-347	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.32	10.1	0.00
5	144	-0	-297	0	0	-0	-332	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.27	9.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	180	-0	27	-0	0	-0	-374	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.43	10.9	0.00
4	180	-0	24	-0	0	-0	-338	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.29	9.8	0.00
5	180	-0	24	-0	0	-0	-323	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.23	9.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	216	-0	403	-0	0	-0	-364	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.39	10.6	0.00
4	216	-0	365	-0	0	-0	-329	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.26	9.6	0.00
5	216	-0	350	-0	0	-0	-315	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.20	9.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	252	-0	403	-0	0	-0	-219	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.84	6.4	0.00
4	252	-0	365	-0	0	-0	-198	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.75	5.8	0.00
5	252	-0	350	-0	0	-0	-189	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.72	5.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	288	-0	860	-0	0	-0	-74	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.28	2.2	0.00
4	288	-0	778	-0	0	-0	-66	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.25	1.9	0.00
5	288	-0	746	-0	0	-0	-63	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.24	1.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	324	-0	860	-0	0	0	235	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.90	6.8	0.00
4	324	-0	778	-0	0	0	214	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.82	6.2	0.00
5	324	-0	746	-0	0	0	205	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.78	6.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	360	-0	860	-0	0	0	545	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.08	15.8	0.00
4	360	-0	778	-0	0	0	494	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.89	14.4	0.00
5	360	-0	746	-0	0	0	473	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.81	13.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 9 NI 25 NF 28 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-817	0	0	0	550	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.10	16.0	0.00
4	0	-0	-740	0	0	0	499	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.90	14.5	0.00
5	0	-0	-710	0	0	0	478	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.83	13.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	28	-0	-817	0	0	0	322	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.23	9.4	0.00
4	28	-0	-740	0	0	0	292	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.11	8.5	0.00
5	28	-0	-710	0	0	0	280	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.07	8.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	56	-0	-817	0	0	0	93	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.35	2.7	0.00
4	56	-0	-740	0	0	0	84	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.32	2.5	0.00
5	56	-0	-710	0	0	0	81	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.31	2.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	84	-0	-394	0	0	-0	-17	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.5	0.00
4	84	-0	-357	0	0	-0	-16	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.06	0.5	0.00
5	84	-0	-342	0	0	-0	-15	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.06	0.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	112	-0	-394	0	0	-0	-128	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.49	3.7	0.00
4	112	-0	-357	0	0	-0	-115	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.44	3.4	0.00
5	112	-0	-342	0	0	-0	-110	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	140	-0	18	-0	0	-0	-123	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00
4	140	-0	16	-0	0	-0	-111	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00
5	140	-0	15	-0	0	-0	-106	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	168	-0	429	-0	0	-0	-118	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.4	0.00
4	168	-0	389	-0	0	-0	-106	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00
5	168	-0	373	-0	0	-0	-102	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.39	3.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	196	-0	429	-0	0	0	3	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.01	0.1	0.00

4	196	-0	389	-0	0	0	2	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.01	0.1	0.00
5	196	-0	373	-0	0	0	2	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.01	0.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	224	-0	854	-0	0	0	123	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00
4	224	-0	774	-0	0	0	111	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00
5	224	-0	741	-0	0	0	107	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	252	-0	854	-0	0	0	362	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.38	10.5	0.00
4	252	-0	774	-0	0	0	328	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.25	9.5	0.00
5	252	-0	741	-0	0	0	314	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.20	9.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	280	-0	854	-0	0	0	601	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.29	17.5	0.00
4	280	-0	774	-0	0	0	544	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.08	15.8	0.00
5	280	-0	741	-0	0	0	522	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.99	15.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 10 NI 28 NF 32 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-823	0	0	0	580	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.21	16.9	0.00
4	0	-0	-746	0	0	0	525	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.00	15.3	0.00
5	0	-0	-715	0	0	0	503	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.92	14.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	36	-0	-823	0	0	0	283	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.08	8.2	0.00
4	36	-0	-746	0	0	0	257	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.98	7.5	0.00
5	36	-0	-715	0	0	0	246	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.94	7.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	72	-0	-823	0	0	-0	-13	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.05	0.4	0.00
4	72	-0	-746	0	0	-0	-12	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.05	0.3	0.00
5	72	-0	-715	0	0	-0	-11	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	108	-0	-381	0	0	-0	-150	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.57	4.4	0.00
4	108	-0	-345	0	0	-0	-136	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.52	4.0	0.00
5	108	-0	-331	0	0	-0	-130	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.50	3.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	144	-0	-381	0	0	-0	-288	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.10	8.4	0.00
4	144	-0	-345	0	0	-0	-260	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.99	7.6	0.00
5	144	-0	-331	0	0	-0	-250	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.95	7.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	180	-0	-45	0	0	-0	-304	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.16	8.8	0.00
4	180	-0	-41	0	0	-0	-275	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.05	8.0	0.00
5	180	-0	-39	0	0	-0	-264	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.01	7.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	216	-0	244	-0	0	-0	-320	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.22	9.3	0.00
4	216	-0	220	-0	0	-0	-290	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.11	8.4	0.00
5	216	-0	211	-0	0	-0	-278	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.06	8.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	252	-0	244	-0	0	-0	-233	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.89	6.8	0.00
4	252	-0	220	-0	0	-0	-211	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.80	6.1	0.00
5	252	-0	211	-0	0	-0	-202	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.77	5.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	288	-0	552	-0	0	-0	-145	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.55	4.2	0.00
4	288	-0	499	-0	0	-0	-131	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.50	3.8	0.00
5	288	-0	478	-0	0	-0	-126	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	324	-0	552	-0	0	0	54	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.21	1.6	0.00
4	324	-0	499	-0	0	0	49	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.19	1.4	0.00
5	324	-0	478	-0	0	0	46	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	360	-0	552	-0	0	0	252	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.96	7.3	0.00
4	360	-0	499	-0	0	0	228	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.87	6.6	0.00
5	360	-0	478	-0	0	0	219	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.83	6.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_101_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 11 NI 32 NF 181 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm
3	0	-0	-449	0	0	0	249	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.95	7.3	0.00
4	0	-0	-406	0	0	0	226	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.86	6.6	0.00
5	0	-0	-389	0	0	0	216	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.82	6.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	10	-0	-449	0	0	0	204	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.78	5.9	0.00
4	10	-0	-406	0	0	0	185	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.71	5.4	0.00
5	10	-0	-389	0	0	0	177	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.68	5.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	20	-0	-449	0	0	0	160	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.61	4.6	0.00
4	20	-0	-406	0	0	0	144	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.55	4.2	0.00
5	20	-0	-389	0	0	0	138	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.53	4.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	30	-0	-349	0	0	0	125	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.6	0.00
4	30	-0	-316	0	0	0	113	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.43	3.3	0.00
5	30	-0	-302	0	0	0	108	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	40	-0	-349	0	0	0	90	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.34	2.6	0.00
4	40	-0	-316	0	0	0	81	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.31	2.4	0.00
5	40	-0	-302	0	0	0	78	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.30	2.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	50	-0	-249	0	0	0	65	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.25	1.9	0.00
4	50	-0	-226	0	0	0	59	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.22	1.7	0.00
5	50	-0	-216	0	0	0	56	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.21	1.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	60	-0	-249	0	0	0	40	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.15	1.2	0.00
4	60	-0	-226	0	0	0	36	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.14	1.0	0.00
5	60	-0	-216	0	0	0	35	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.13	1.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	70	-0	-150	0	0	0	25	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.10	0.7	0.00
4	70	-0	-135	0	0	0	23	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.09	0.7	0.00
5	70	-0	-130	0	0	0	22	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.08	0.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	80	-0	-150	0	0	0	10	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
4	80	-0	-135	0	0	0	9	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.03	0.3	0.00
5	80	-0	-130	0	0	0	9	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.03	0.3	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	90	-0	-50	0	0	0	5	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.02	0.1	0.00
4	90	-0	-45	0	0	0	5	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.02	0.1	0.00
5	90	-0	-43	0	0	0	4	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.02	0.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	100	-0	-50	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
4	100	-0	-45	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
5	100	-0	-43	0	0	-0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 12 NI 180 NF 3 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm
3	0	-0	97	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
4	0	-0	88	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	84	-0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	10	-0	97	-0	0	0	10	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.04	0.3	0.00
4	10	-0	88	-0	0	0	9	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.03	0.3	0.00

5	10	-0	84	-0	0	0	8	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.03	0.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	20	-0	287	-0	0	0	19	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.6	0.00
4	20	-0	259	-0	0	0	18	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.07	0.5	0.00
5	20	-0	248	-0	0	0	17	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.06	0.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	30	-0	287	-0	0	0	48	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.4	0.00
4	30	-0	259	-0	0	0	43	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.17	1.3	0.00
5	30	-0	248	-0	0	0	42	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.16	1.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	40	-0	473	-0	0	0	77	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.29	2.2	0.00
4	40	-0	427	-0	0	0	69	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.26	2.0	0.00
5	40	-0	409	-0	0	0	66	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.25	1.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	50	-0	473	-0	0	0	124	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00
4	50	-0	427	-0	0	0	112	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.43	3.3	0.00
5	50	-0	409	-0	0	0	107	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	60	-0	654	-0	0	0	171	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.65	5.0	0.00
4	60	-0	591	-0	0	0	155	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.59	4.5	0.00
5	60	-0	566	-0	0	0	148	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.57	4.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	70	-0	654	-0	0	0	237	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.90	6.9	0.00
4	70	-0	591	-0	0	0	214	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.82	6.2	0.00
5	70	-0	566	-0	0	0	205	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.78	6.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	80	-0	831	-0	0	0	302	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.15	8.8	0.00
4	80	-0	751	-0	0	0	273	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.04	7.9	0.00
5	80	-0	719	-0	0	0	261	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.00	7.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	90	-0	831	-0	0	0	385	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.47	11.2	0.00
4	90	-0	751	-0	0	0	348	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.33	10.1	0.00
5	90	-0	719	-0	0	0	333	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.27	9.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	100	-0	831	-0	0	0	468	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.79	13.6	0.00
4	100	-0	751	-0	0	0	423	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.62	12.3	0.00
5	100	-0	719	-0	0	0	405	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.55	11.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 13 NI 3 NF 7 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-824	0	0	0	466	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.78	13.6	0.00
4	0	-0	-745	0	0	0	422	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.61	12.3	0.00
5	0	-0	-713	0	0	0	404	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.54	11.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	36	-0	-824	0	0	0	170	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.65	4.9	0.00
4	36	-0	-745	0	0	0	153	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.59	4.5	0.00
5	36	-0	-713	0	0	0	147	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.56	4.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	72	-0	-824	0	0	-0	-127	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.49	3.7	0.00
4	72	-0	-745	0	0	-0	-115	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.44	3.3	0.00
5	72	-0	-713	0	0	-0	-110	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	108	-0	-356	0	0	-0	-255	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.97	7.4	0.00
4	108	-0	-321	0	0	-0	-230	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.88	6.7	0.00
5	108	-0	-308	0	0	-0	-221	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.84	6.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	144	-0	-356	0	0	-0	-383	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.46	11.1	0.00
4	144	-0	-321	0	0	-0	-346	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.32	10.1	0.00
5	144	-0	-308	0	0	-0	-331	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.27	9.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	180	-0	-10	0	0	-0	-387	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.48	11.2	0.00
4	180	-0	-9	0	0	-0	-349	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.33	10.2	0.00
5	180	-0	-8	0	0	-0	-334	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.28	9.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	216	-0	292	-0	0	-0	-390	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.49	11.3	0.00
4	216	-0	264	-0	0	-0	-353	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.35	10.3	0.00
5	216	-0	253	-0	0	-0	-338	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.29	9.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	252	-0	292	-0	0	-0	-285	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.09	8.3	0.00
4	252	-0	264	-0	0	-0	-257	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.98	7.5	0.00
5	252	-0	253	-0	0	-0	-246	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.94	7.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	288	-0	632	-0	0	-0	-180	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.69	5.2	0.00
4	288	-0	571	-0	0	-0	-162	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.62	4.7	0.00
5	288	-0	546	-0	0	-0	-155	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.59	4.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	324	-0	632	-0	0	0	48	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.4	0.00
4	324	-0	571	-0	0	0	43	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.16	1.3	0.00
5	324	-0	546	-0	0	0	41	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.16	1.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	360	-0	632	-0	0	0	275	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.05	8.0	0.00
4	360	-0	571	-0	0	0	249	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.95	7.2	0.00
5	360	-0	546	-0	0	0	238	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.91	6.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 14 NI 7 NF 10 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-343	0	0	0	268	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.02	7.8	0.00
4	0	-0	-310	0	0	0	242	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.92	7.0	0.00
5	0	-0	-297	0	0	0	232	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.88	6.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	16	-0	-343	0	0	0	213	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.81	6.2	0.00
4	16	-0	-310	0	0	0	192	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.73	5.6	0.00
5	16	-0	-297	0	0	0	184	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.70	5.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	32	-0	-343	0	0	0	158	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.60	4.6	0.00
4	32	-0	-310	0	0	0	143	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.55	4.2	0.00
5	32	-0	-297	0	0	0	137	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.52	4.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	48	-0	-153	0	0	0	133	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.51	3.9	0.00
4	48	-0	-139	0	0	0	121	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.46	3.5	0.00
5	48	-0	-133	0	0	0	115	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.44	3.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	64	-0	-153	0	0	0	109	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00
4	64	-0	-139	0	0	0	98	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.38	2.9	0.00
5	64	-0	-133	0	0	0	94	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.36	2.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	80	-0	40	-0	0	0	115	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.44	3.4	0.00
4	80	-0	36	-0	0	0	104	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.40	3.0	0.00
5	80	-0	35	-0	0	0	100	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.38	2.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	96	-0	236	-0	0	0	122	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.46	3.5	0.00
4	96	-0	213	-0	0	0	110	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00
5	96	-0	204	-0	0	0	105	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.40	3.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	112	-0	236	-0	0	0	159	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.61	4.6	0.00
4	112	-0	213	-0	0	0	144	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.55	4.2	0.00
5	112	-0	204	-0	0	0	138	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.53	4.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	128	-0	432	-0	0	0	197	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.75	5.7	0.00
4	128	-0	390	-0	0	0	178	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.68	5.2	0.00

5	128	-0	374	-0	0	0	171	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.65	5.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	144	-0	432	-0	0	0	266	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.02	7.7	0.00
4	144	-0	390	-0	0	0	241	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.92	7.0	0.00
5	144	-0	374	-0	0	0	231	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.88	6.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	160	-0	432	-0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.28	9.8	0.00
4	160	-0	390	-0	0	0	303	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.16	8.8	0.00
5	160	-0	374	-0	0	0	290	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.11	8.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 15 NI 10 NF 14 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-636	0	0	0	322	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.23	9.4	0.00
4	0	-0	-575	0	0	0	291	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.11	8.5	0.00
5	0	-0	-551	0	0	0	278	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.06	8.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	32	-0	-636	0	0	0	118	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.4	0.00
4	32	-0	-575	0	0	0	107	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00
5	32	-0	-551	0	0	0	102	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.39	3.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	64	-0	-636	0	0	-0	-86	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.33	2.5	0.00
4	64	-0	-575	0	0	-0	-77	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.30	2.3	0.00
5	64	-0	-551	0	0	-0	-74	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.28	2.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	96	-0	-301	0	0	-0	-182	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.69	5.3	0.00
4	96	-0	-272	0	0	-0	-164	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.63	4.8	0.00
5	96	-0	-260	0	0	-0	-157	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.60	4.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	128	-0	-301	0	0	-0	-278	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.06	8.1	0.00
4	128	-0	-272	0	0	-0	-252	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.96	7.3	0.00
5	128	-0	-260	0	0	-0	-241	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.92	7.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	160	-0	-4	0	0	-0	-280	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.07	8.1	0.00
4	160	-0	-4	0	0	-0	-253	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.96	7.4	0.00
5	160	-0	-4	0	0	-0	-242	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.92	7.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	192	-0	295	-0	0	-0	-281	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.07	8.2	0.00
4	192	-0	266	-0	0	-0	-254	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.97	7.4	0.00
5	192	-0	255	-0	0	-0	-243	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.93	7.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	224	-0	295	-0	0	-0	-187	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.71	5.4	0.00
4	224	-0	266	-0	0	-0	-169	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.64	4.9	0.00
5	224	-0	255	-0	0	-0	-162	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.62	4.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	256	-0	638	-0	0	-0	-92	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.35	2.7	0.00
4	256	-0	577	-0	0	-0	-83	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.32	2.4	0.00
5	256	-0	552	-0	0	-0	-80	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.31	2.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	288	-0	638	-0	0	0	112	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.43	3.3	0.00
4	288	-0	577	-0	0	0	101	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.39	2.9	0.00
5	288	-0	552	-0	0	0	97	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.37	2.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	320	-0	638	-0	0	0	316	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.21	9.2	0.00
4	320	-0	577	-0	0	0	286	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.09	8.3	0.00
5	320	-0	552	-0	0	0	273	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.04	8.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 16 NI 14 NF 15 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-401	0	0	0	310	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.18	9.0	0.00
4	0	-0	-363	0	0	0	280	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.07	8.2	0.00
5	0	-0	-348	0	0	0	269	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.03	7.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	16	-0	-401	0	0	0	246	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.94	7.2	0.00
4	16	-0	-363	0	0	0	222	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.85	6.5	0.00
5	16	-0	-348	0	0	0	213	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.81	6.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	32	-0	-401	0	0	0	182	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.69	5.3	0.00
4	32	-0	-363	0	0	0	164	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.63	4.8	0.00
5	32	-0	-348	0	0	0	157	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.60	4.6	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	48	-0	-196	0	0	0	150	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.57	4.4	0.00
4	48	-0	-178	0	0	0	136	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.52	4.0	0.00
5	48	-0	-170	0	0	0	130	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.50	3.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	64	-0	-196	0	0	0	119	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.5	0.00
4	64	-0	-178	0	0	0	108	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00
5	64	-0	-170	0	0	0	103	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.39	3.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	80	-0	10	-0	0	0	121	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.46	3.5	0.00
4	80	-0	9	-0	0	0	109	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00
5	80	-0	9	-0	0	0	104	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.40	3.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	96	-0	217	-0	0	0	122	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00
4	96	-0	196	-0	0	0	110	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00
5	96	-0	188	-0	0	0	106	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.40	3.1	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	112	-0	217	-0	0	0	157	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.60	4.6	0.00
4	112	-0	196	-0	0	0	142	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.54	4.1	0.00
5	112	-0	188	-0	0	0	136	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.52	4.0	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	128	-0	422	-0	0	0	192	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.73	5.6	0.00
4	128	-0	382	-0	0	0	173	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.66	5.0	0.00
5	128	-0	366	-0	0	0	166	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.63	4.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	144	-0	422	-0	0	0	259	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.99	7.5	0.00
4	144	-0	382	-0	0	0	235	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.90	6.8	0.00
5	144	-0	366	-0	0	0	225	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.86	6.5	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	160	-0	422	-0	0	0	327	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.25	9.5	0.00
4	160	-0	382	-0	0	0	296	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.13	8.6	0.00
5	160	-0	366	-0	0	0	283	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.08	8.2	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 17 NI 15 NF 19 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-643	0	0	0	316	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.20	9.2	0.00
4	0	-0	-582	0	0	0	285	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.09	8.3	0.00
5	0	-0	-557	0	0	0	273	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.04	7.9	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	32	-0	-643	0	0	0	110	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00
4	32	-0	-582	0	0	0	99	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.38	2.9	0.00
5	32	-0	-557	0	0	0	95	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.36	2.8	0.00
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)														
3	64	-0	-643	0	0	-0	-96	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.37	2.8	0.00
4	64	-0	-582	0	0	-0	-87	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.33	2.5	0.00
5	64	-0	-557	0	0	-0	-83	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.32	2.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	96	-0	-300	0	0	-0	-192	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.73	5.6	0.00
4	96	-0	-271	0	0	-0	-174	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.66	5.1	0.00
5	96	-0	-260	0	0	-0	-166	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.63	4.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	128	-0	-300	0	0	-0	-288	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.10	8.4	0.00
4	128	-0	-271	0	0	-0	-260	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.99	7.6	0.00
5	128	-0	-260	0	0	-0	-249	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.95	7.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	160	-0	-1	0	0	-0	-288	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.10	8.4	0.00
4	160	-0	-1	0	0	-0	-261	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.00	7.6	0.00
5	160	-0	-1	0	0	-0	-250	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.95	7.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	192	-0	297	-0	0	-0	-289	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.10	8.4	0.00
4	192	-0	268	-0	0	-0	-261	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.00	7.6	0.00
5	192	-0	257	-0	0	-0	-250	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.95	7.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	224	-0	297	-0	0	-0	-194	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.74	5.6	0.00
4	224	-0	268	-0	0	-0	-175	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.67	5.1	0.00
5	224	-0	257	-0	0	-0	-168	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.64	4.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	256	-0	636	-0	0	-0	-99	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.38	2.9	0.00
4	256	-0	575	-0	0	-0	-89	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.34	2.6	0.00
5	256	-0	551	-0	0	-0	-85	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.33	2.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	288	-0	636	-0	0	0	105	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.40	3.0	0.00
4	288	-0	575	-0	0	0	95	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.36	2.8	0.00
5	288	-0	551	-0	0	0	91	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.35	2.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	320	-0	636	-0	0	0	308	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.18	9.0	0.00
4	320	-0	575	-0	0	0	279	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.06	8.1	0.00
5	320	-0	551	-0	0	0	267	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.02	7.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 18 NI 19 NF 22 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-389	0	0	0	309	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.18	9.0	0.00
4	0	-0	-352	0	0	0	279	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.07	8.1	0.00
5	0	-0	-337	0	0	0	268	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.02	7.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	16	-0	-389	0	0	0	247	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.94	7.2	0.00
4	16	-0	-352	0	0	0	223	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.85	6.5	0.00
5	16	-0	-337	0	0	0	214	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.82	6.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	32	-0	-389	0	0	0	185	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.70	5.4	0.00
4	32	-0	-352	0	0	0	167	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.64	4.9	0.00
5	32	-0	-337	0	0	0	160	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.61	4.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	48	-0	-187	0	0	0	155	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.59	4.5	0.00
4	48	-0	-169	0	0	0	140	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.53	4.1	0.00
5	48	-0	-162	0	0	0	134	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.51	3.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	64	-0	-187	0	0	0	125	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.6	0.00
4	64	-0	-169	0	0	0	113	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.43	3.3	0.00
5	64	-0	-162	0	0	0	108	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	80	-0	17	-0	0	0	127	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.49	3.7	0.00
4	80	-0	15	-0	0	0	115	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.44	3.3	0.00
5	80	-0	14	-0	0	0	110	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	96	-0	220	-0	0	0	130	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.50	3.8	0.00
4	96	-0	199	-0	0	0	118	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.4	0.00
5	96	-0	190	-0	0	0	112	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.43	3.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	112	-0	220	-0	0	0	165	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.63	4.8	0.00
4	112	-0	199	-0	0	0	149	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.57	4.3	0.00
5	112	-0	190	-0	0	0	143	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.55	4.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	128	-0	421	-0	0	0	201	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.77	5.8	0.00
4	128	-0	380	-0	0	0	181	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.69	5.3	0.00
5	128	-0	364	-0	0	0	173	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.66	5.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	144	-0	421	-0	0	0	268	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.02	7.8	0.00
4	144	-0	380	-0	0	0	242	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.92	7.0	0.00
5	144	-0	364	-0	0	0	232	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.88	6.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	160	-0	421	-0	0	0	335	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.28	9.8	0.00
4	160	-0	380	-0	0	0	303	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.16	8.8	0.00
5	160	-0	364	-0	0	0	290	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.11	8.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 19 NI 22 NF 26 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm^2				daN/cm^2		mm
3	0	-0	-636	0	0	0	332	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.27	9.7	0.00
4	0	-0	-575	0	0	0	300	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.14	8.7	0.00
5	0	-0	-551	0	0	0	287	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.10	8.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	36	-0	-636	0	0	0	103	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.39	3.0	0.00
4	36	-0	-575	0	0	0	93	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.35	2.7	0.00
5	36	-0	-551	0	0	0	89	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.34	2.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	72	-0	-636	0	0	-0	-126	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.48	3.7	0.00
4	72	-0	-575	0	0	-0	-114	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.44	3.3	0.00
5	72	-0	-551	0	0	-0	-110	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	108	-0	-276	0	0	-0	-225	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.86	6.6	0.00
4	108	-0	-249	0	0	-0	-204	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.78	5.9	0.00
5	108	-0	-239	0	0	-0	-196	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.75	5.7	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	144	-0	-276	0	0	-0	-325	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.24	9.4	0.00
4	144	-0	-249	0	0	-0	-294	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.12	8.5	0.00
5	144	-0	-239	0	0	-0	-282	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.08	8.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	180	-0	30	-0	0	-0	-314	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.20	9.1	0.00
4	180	-0	27	-0	0	-0	-284	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.08	8.3	0.00
5	180	-0	26	-0	0	-0	-272	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.04	7.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	216	-0	347	-0	0	-0	-303	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.16	8.8	0.00
4	216	-0	314	-0	0	-0	-274	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.05	8.0	0.00
5	216	-0	301	-0	0	-0	-263	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.00	7.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	252	-0	347	-0	0	-0	-178	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.68	5.2	0.00
4	252	-0	314	-0	0	-0	-161	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.62	4.7	0.00
5	252	-0	301	-0	0	-0	-154	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.59	4.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	288	-0	739	-0	0	-0	-53	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.20	1.6	0.00
4	288	-0	669	-0	0	-0	-48	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.4	0.00
5	288	-0	641	-0	0	-0	-46	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.18	1.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	324	-0	739	-0	0	0	212	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.81	6.2	0.00
4	324	-0	669	-0	0	0	193	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.74	5.6	0.00
5	324	-0	641	-0	0	0	185	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.71	5.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	360	-0	739	-0	0	0	478	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.83	13.9	0.00
4	360	-0	669	-0	0	0	434	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.66	12.6	0.00
5	360	-0	641	-0	0	0	416	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.59	12.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 20 NI 26 NF 27 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-716	0	0	0	496	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.89	14.4	0.00
4	0	-0	-649	0	0	0	449	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.71	13.1	0.00
5	0	-0	-622	0	0	0	430	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.64	12.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	28	-0	-716	0	0	0	295	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.13	8.6	0.00
4	28	-0	-649	0	0	0	267	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.02	7.8	0.00
5	28	-0	-622	0	0	0	256	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.98	7.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	56	-0	-716	0	0	0	95	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.36	2.8	0.00
4	56	-0	-649	0	0	0	86	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.33	2.5	0.00
5	56	-0	-622	0	0	0	82	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.31	2.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	84	-0	-350	0	0	-0	-3	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.01	0.1	0.00
4	84	-0	-317	0	0	-0	-3	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.01	0.1	0.00
5	84	-0	-304	0	0	-0	-3	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.01	0.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	112	-0	-350	0	0	-0	-102	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.39	3.0	0.00
4	112	-0	-317	0	0	-0	-92	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.35	2.7	0.00
5	112	-0	-304	0	0	-0	-88	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.34	2.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	140	-0	3	-0	0	-0	-101	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.38	2.9	0.00
4	140	-0	3	-0	0	-0	-91	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.35	2.7	0.00
5	140	-0	3	-0	0	-0	-87	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.33	2.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	168	-0	354	-0	0	-0	-100	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.38	2.9	0.00
4	168	-0	321	-0	0	-0	-90	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.35	2.6	0.00
5	168	-0	308	-0	0	-0	-87	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.33	2.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	196	-0	354	-0	0	-0	-1	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	0.0	0.00
4	196	-0	321	-0	0	-0	-0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	0.0	0.00
5	196	-0	308	-0	0	-0	-0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	0.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	224	-0	715	-0	0	0	99	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.38	2.9	0.00
4	224	-0	647	-0	0	0	89	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.34	2.6	0.00
5	224	-0	621	-0	0	0	86	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.33	2.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	252	-0	715	-0	0	0	299	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.14	8.7	0.00
4	252	-0	647	-0	0	0	271	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.03	7.9	0.00
5	252	-0	621	-0	0	0	260	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.99	7.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	280	-0	715	-0	0	0	499	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.90	14.5	0.00
4	280	-0	647	-0	0	0	452	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.73	13.1	0.00
5	280	-0	621	-0	0	0	433	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.65	12.6	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

Nome travata: **Fondaz_102_IP1** Descrizione: **Fondazione_1**
ASTA NUM. 21 NI 27 NF 31 SEZ. Rp B= 50.0 H= 50.0 (trave di fondazione)

armatura base = 4 X 1.13 per le armature aggiuntive consultare il tabulato

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm		daN			daN*m				cm^2			daN/cm^2	mm
3	0	-0	-689	0	0	0	481	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.84	14.0	0.00

4	0	-0	-624	0	0	0	436	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.66	12.7	0.00
5	0	-0	-599	0	0	0	418	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.59	12.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	36	-0	-689	0	0	0	233	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.89	6.8	0.00
4	36	-0	-624	0	0	0	211	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.80	6.1	0.00
5	36	-0	-599	0	0	0	202	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.77	5.9	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	72	-0	-689	0	0	-0	-15	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.06	0.4	0.00
4	72	-0	-624	0	0	-0	-14	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.05	0.4	0.00
5	72	-0	-599	0	0	-0	-13	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.05	0.4	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	108	-0	-318	0	0	-0	-130	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.50	3.8	0.00
4	108	-0	-288	0	0	-0	-118	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.4	0.00
5	108	-0	-276	0	0	-0	-113	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.43	3.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	144	-0	-318	0	0	-0	-244	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.93	7.1	0.00
4	144	-0	-288	0	0	-0	-221	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.84	6.4	0.00
5	144	-0	-276	0	0	-0	-212	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.81	6.2	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	180	-0	-36	0	0	-0	-257	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.98	7.5	0.00
4	180	-0	-33	0	0	-0	-233	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.89	6.8	0.00
5	180	-0	-31	0	0	-0	-223	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.85	6.5	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	216	-0	205	-0	0	-0	-270	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.03	7.9	0.00
4	216	-0	186	-0	0	-0	-245	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.93	7.1	0.00
5	216	-0	178	-0	0	-0	-235	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.90	6.8	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	252	-0	205	-0	0	-0	-196	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.75	5.7	0.00
4	252	-0	186	-0	0	-0	-178	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.68	5.2	0.00
5	252	-0	178	-0	0	-0	-170	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.65	5.0	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	288	-0	463	-0	0	-0	-122	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.47	3.6	0.00
4	288	-0	419	-0	0	-0	-111	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00
5	288	-0	402	-0	0	-0	-106	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	324	-0	463	-0	0	0	44	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.17	1.3	0.00
4	324	-0	419	-0	0	0	40	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.15	1.2	0.00
5	324	-0	402	-0	0	0	39	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.15	1.1	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

3	360	-0	463	-0	0	0	211	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.81	6.1	0.00
4	360	-0	419	-0	0	0	191	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.73	5.6	0.00
5	360	-0	402	-0	0	0	183	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.70	5.3	0.00

apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)

VERIFICA EC3

Lavoro: **01647 STRUTTURA ESTERNA** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
Gruppo: **3** Descrizione: **TRAVI SUPERIORI**
Tabella: **Tabella travi** Struttura: **Nuova**
Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 11 NF 17 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.9000 0.9000 2.1600 4.0303 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	463	100	3	0	1	28	1	0.01	0.02	0.06	
1B	0	463	102	3	0	1	27	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	463	100	-1	0	0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1D	0	463	102	-1	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	490	100	3	0	1	28	1	0.01	0.02	0.06	
1F	0	490	102	3	0	1	27	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	490	100	-1	0	0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1H	0	490	102	-1	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	469	100	8	0	1	28	1	0.01	0.02	0.06	
1J	0	469	102	8	0	1	27	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	469	100	-6	0	0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1L	0	469	102	-6	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	484	100	8	0	1	28	1	0.01	0.02	0.06	
1N	0	484	102	8	0	1	27	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	484	100	-6	0	0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1P	0	484	102	-6	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	814	175	2	0	1	46	1	0.03	0.03	0.09	
1A	66	463	-123	3	0	2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1B	66	463	-121	3	0	2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1C	66	463	-123	-1	0	-2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1D	66	463	-121	-1	0	-2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1E	66	490	-123	3	0	2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1F	66	490	-121	3	0	2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1G	66	490	-123	-1	0	-2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1H	66	490	-121	-1	0	-2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1I	66	469	-123	8	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1J	66	469	-121	8	0	5	21	1	0.02	0.02	0.04	
1K	66	469	-123	-6	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1L	66	469	-121	-6	0	-5	21	1	0.02	0.02	0.04	
1M	66	484	-123	8	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1N	66	484	-121	8	0	5	21	1	0.02	0.02	0.04	
1O	66	484	-123	-6	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1P	66	484	-121	-6	0	-5	21	1	0.02	0.02	0.04	
2	66	814	-208	2	0	-0	35	1	0.03	0.03	0.07	
1A	131	463	-346	3	0	2	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1B	131	463	-343	3	0	2	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1C	131	463	-346	-1	0	-4	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1D	131	463	-343	-1	0	-4	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1E	131	490	-346	3	0	2	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1F	131	490	-343	3	0	2	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1G	131	490	-346	-1	0	-4	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1H	131	490	-343	-1	0	-4	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1I	131	469	-345	8	0	8	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1J	131	469	-344	8	0	8	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1K	131	469	-345	-6	0	-10	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1L	131	469	-344	-6	0	-10	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1M	131	484	-345	8	0	8	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1N	131	484	-344	8	0	8	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1O	131	484	-345	-6	0	-10	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1P	131	484	-344	-6	0	-10	-132	1	0.05	0.02	0.26	
2	131	814	-592	2	0	-1	-227	1	0.09	0.03	0.45	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 2 NI 17 NF 30 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.9000 0.9000 2.1600 4.0303 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	476	375	3	0	3	-133	1	0.05	0.02	0.27	
1B	0	476	437	3	0	3	-205	1	0.06	0.02	0.41	
1C	0	476	375	-3	0	-3	-133	1	0.05	0.02	0.27	
1D	0	476	437	-3	0	-3	-205	1	0.06	0.02	0.41	
1E	0	485	375	3	0	3	-133	1	0.05	0.02	0.27	
1F	0	485	437	3	0	3	-205	1	0.06	0.02	0.41	
1G	0	485	375	-3	0	-3	-133	1	0.05	0.02	0.27	
1H	0	485	437	-3	0	-3	-205	1	0.06	0.02	0.41	
1I	0	477	396	2	0	2	-158	1	0.06	0.02	0.31	
1J	0	477	416	2	0	2	-181	1	0.06	0.02	0.36	
1K	0	477	396	-2	0	-2	-158	1	0.06	0.02	0.31	
1L	0	477	416	-2	0	-2	-181	1	0.06	0.02	0.36	
1M	0	485	396	2	0	2	-158	1	0.06	0.02	0.31	
1N	0	485	416	2	0	2	-181	1	0.06	0.02	0.36	
1O	0	485	396	-2	0	-2	-158	1	0.06	0.02	0.31	
1P	0	485	416	-2	0	-2	-181	1	0.06	0.02	0.36	
2	0	820	698	-0	0	-0	-291	1	0.10	0.03	0.58	
1A	115	476	-16	3	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1B	115	476	46	3	0	-0	73	1	0.01	0.02	0.14	
1C	115	476	-16	-3	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1D	115	476	46	-3	0	0	73	1	0.01	0.02	0.14	
1E	115	485	-16	3	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1F	115	485	46	3	0	-0	73	1	0.01	0.02	0.14	
1G	115	485	-16	-3	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1H	115	485	46	-3	0	0	73	1	0.01	0.02	0.14	
1I	115	477	5	2	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1J	115	477	25	2	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1K	115	477	5	-2	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1L	115	477	25	-2	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1M	115	485	5	2	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1N	115	485	25	2	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1O	115	485	5	-2	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1P	115	485	25	-2	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14	
2	115	820	25	-0	0	-0	125	1	0.00	0.03	0.25	
1A	230	476	-407	3	0	-3	-171	1	0.06	0.02	0.34	
1B	230	476	-345	3	0	-3	-99	1	0.05	0.02	0.20	
1C	230	476	-407	-3	0	3	-171	1	0.06	0.02	0.34	
1D	230	476	-345	-3	0	3	-99	1	0.05	0.02	0.20	
1E	230	485	-407	3	0	-3	-171	1	0.06	0.02	0.34	
1F	230	485	-345	3	0	-3	-99	1	0.05	0.02	0.20	
1G	230	485	-407	-3	0	3	-171	1	0.06	0.02	0.34	
1H	230	485	-345	-3	0	3	-99	1	0.05	0.02	0.20	
1I	230	477	-386	2	0	-2	-147	1	0.06	0.02	0.29	
1J	230	477	-366	2	0	-2	-123	1	0.05	0.02	0.25	
1K	230	477	-386	-2	0	2	-147	1	0.06	0.02	0.29	
1L	230	477	-366	-2	0	2	-123	1	0.05	0.02	0.25	
1M	230	485	-386	2	0	-2	-147	1	0.06	0.02	0.29	
1N	230	485	-366	2	0	-2	-123	1	0.05	0.02	0.25	
1O	230	485	-386	-2	0	2	-147	1	0.06	0.02	0.29	
1P	230	485	-366	-2	0	2	-123	1	0.05	0.02	0.25	
2	230	820	-648	-0	0	0	-233	1	0.09	0.03	0.46	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 3 NI 30 NF 18 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.9000 0.9000 2.1600 4.0303 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	325	290	0	0	1	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1B	0	325	292	0	0	1	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1C	0	325	290	-3	0	-3	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1D	0	325	292	-3	0	-3	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1E	0	345	290	0	0	1	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1F	0	345	292	0	0	1	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1G	0	345	290	-3	0	-3	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1H	0	345	292	-3	0	-3	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1I	0	331	291	3	0	5	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1J	0	331	292	3	0	5	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1K	0	331	291	-6	0	-6	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1L	0	331	292	-6	0	-6	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1M	0	340	291	3	0	5	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1N	0	340	292	3	0	5	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1O	0	340	291	-6	0	-6	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1P	0	340	292	-6	0	-6	-95	1	0.04	0.01	0.19	
2	0	572	500	-2	0	-1	-162	1	0.07	0.02	0.32	

1A	55	325	103	0	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03
1B	55	325	105	0	0	1	14	1	0.02	0.01	0.03
1C	55	325	103	-3	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03
1D	55	325	105	-3	0	-1	14	1	0.02	0.01	0.03
1E	55	345	103	0	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03
1F	55	345	105	0	0	1	14	1	0.02	0.01	0.03
1G	55	345	103	-3	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03
1H	55	345	105	-3	0	-1	14	1	0.02	0.01	0.03
1I	55	331	104	3	0	3	14	1	0.01	0.01	0.03
1J	55	331	105	3	0	3	14	1	0.02	0.01	0.03
1K	55	331	104	-6	0	-3	14	1	0.01	0.01	0.03
1L	55	331	105	-6	0	-3	14	1	0.02	0.01	0.03
1M	55	340	104	3	0	3	14	1	0.01	0.01	0.03
1N	55	340	105	3	0	3	14	1	0.02	0.01	0.03
1O	55	340	104	-6	0	-3	14	1	0.01	0.01	0.03
1P	55	340	105	-6	0	-3	14	1	0.02	0.01	0.03
2	55	572	178	-2	0	-0	24	1	0.03	0.02	0.05
1A	110	325	-84	0	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1B	110	325	-82	0	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1C	110	325	-84	-3	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1D	110	325	-82	-3	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1E	110	345	-84	0	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1F	110	345	-82	0	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1G	110	345	-84	-3	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1H	110	345	-82	-3	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1I	110	331	-84	3	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1J	110	331	-82	3	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1K	110	331	-84	-6	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1L	110	331	-82	-6	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1M	110	340	-84	3	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1N	110	340	-82	3	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1O	110	340	-84	-6	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1P	110	340	-82	-6	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
2	110	572	-144	-2	0	1	34	1	0.02	0.02	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 4 NI 41 NF 12 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8425 0.8425 2.0220 3.7773 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	433	91	3	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1B	0	433	99	3	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	433	91	-3	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1D	0	433	99	-3	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	461	91	3	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1F	0	461	99	3	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	461	91	-3	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1H	0	461	99	-3	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	442	94	8	0	1	26	1	0.01	0.02	0.05	
1J	0	442	96	8	0	1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	442	94	-8	0	-1	26	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	442	96	-8	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	452	94	8	0	1	26	1	0.01	0.02	0.05	
1N	0	452	96	8	0	1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	452	94	-8	0	-1	26	1	0.01	0.02	0.05	
1P	0	452	96	-8	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	763	165	-0	0	-0	43	1	0.02	0.03	0.09	
1A	66	433	-118	3	0	-1	18	1	0.02	0.02	0.04	
1B	66	433	-110	3	0	-1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1C	66	433	-118	-3	0	1	18	1	0.02	0.02	0.04	
1D	66	433	-110	-3	0	1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1E	66	461	-118	3	0	-1	18	1	0.02	0.02	0.04	
1F	66	461	-110	3	0	-1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1G	66	461	-118	-3	0	1	18	1	0.02	0.02	0.04	
1H	66	461	-110	-3	0	1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1I	66	442	-115	8	0	-5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1J	66	442	-112	8	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1K	66	442	-115	-8	0	5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1L	66	442	-112	-8	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1M	66	452	-115	8	0	-5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1N	66	452	-112	8	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1O	66	452	-115	-8	0	5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1P	66	452	-112	-8	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
2	66	763	-195	-0	0	-0	33	1	0.03	0.03	0.07	
1A	131	433	-327	3	0	-3	-127	1	0.05	0.02	0.25	
1B	131	433	-319	3	0	-3	-120	1	0.05	0.02	0.24	
1C	131	433	-327	-3	0	3	-127	1	0.05	0.02	0.25	

1D	131	433	-319	-3	0	3	-120	1	0.05	0.02	0.24
1E	131	461	-327	3	0	-3	-127	1	0.05	0.02	0.25
1F	131	461	-319	3	0	-3	-120	1	0.05	0.02	0.24
1G	131	461	-327	-3	0	3	-127	1	0.05	0.02	0.25
1H	131	461	-319	-3	0	3	-120	1	0.05	0.02	0.24
1I	131	442	-324	8	0	-10	-125	1	0.05	0.02	0.25
1J	131	442	-321	8	0	-10	-122	1	0.05	0.02	0.24
1K	131	442	-324	-8	0	10	-125	1	0.05	0.02	0.25
1L	131	442	-321	-8	0	10	-122	1	0.05	0.02	0.24
1M	131	452	-324	8	0	-10	-125	1	0.05	0.02	0.25
1N	131	452	-321	8	0	-10	-122	1	0.05	0.02	0.24
1O	131	452	-324	-8	0	10	-125	1	0.05	0.02	0.25
1P	131	452	-321	-8	0	10	-122	1	0.05	0.02	0.24
2	131	763	-554	-0	0	-0	-212	1	0.08	0.03	0.42

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 5 NI 12 NF 5 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8425 0.8425 2.0220 3.7773 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	351	324	4	0	5	-93	1	0.05	0.01	0.19	
1B	0	351	452	4	0	5	-241	1	0.07	0.01	0.48	
1C	0	351	324	-4	0	-5	-93	1	0.05	0.01	0.19	
1D	0	351	452	-4	0	-5	-241	1	0.07	0.01	0.48	
1E	0	358	324	4	0	5	-93	1	0.05	0.01	0.19	
1F	0	358	452	4	0	5	-241	1	0.07	0.01	0.48	
1G	0	358	324	-4	0	-5	-93	1	0.05	0.01	0.19	
1H	0	358	452	-4	0	-5	-241	1	0.07	0.01	0.48	
1I	0	353	367	2	0	2	-142	1	0.05	0.01	0.28	
1J	0	353	410	2	0	2	-192	1	0.06	0.01	0.38	
1K	0	353	367	-2	0	-2	-142	1	0.05	0.01	0.28	
1L	0	353	410	-2	0	-2	-192	1	0.06	0.01	0.38	
1M	0	356	367	2	0	2	-142	1	0.05	0.01	0.28	
1N	0	356	410	2	0	2	-192	1	0.06	0.01	0.38	
1O	0	356	367	-2	0	-2	-142	1	0.05	0.01	0.28	
1P	0	356	410	-2	0	-2	-192	1	0.06	0.01	0.38	
2	0	603	668	0	0	0	-287	1	0.10	0.03	0.57	
1A	115	351	-42	4	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14	
1B	115	351	86	4	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14	
1C	115	351	-42	-4	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14	
1D	115	351	86	-4	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14	
1E	115	358	-42	4	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14	
1F	115	358	86	4	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14	
1G	115	358	-42	-4	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14	
1H	115	358	86	-4	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14	
1I	115	353	0	2	0	-0	69	1	0.00	0.01	0.14	
1J	115	353	43	2	0	-0	69	1	0.01	0.01	0.14	
1K	115	353	0	-2	0	0	69	1	0.00	0.01	0.14	
1L	115	353	43	-2	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14	
1M	115	356	0	2	0	-0	69	1	0.00	0.01	0.14	
1N	115	356	43	2	0	-0	69	1	0.01	0.01	0.14	
1O	115	356	0	-2	0	0	69	1	0.00	0.01	0.14	
1P	115	356	43	-2	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14	
2	115	603	37	0	0	0	118	1	0.01	0.03	0.23	
1A	230	351	-409	4	0	-5	-191	1	0.06	0.01	0.38	
1B	230	351	-281	4	0	-5	-44	1	0.04	0.01	0.09	
1C	230	351	-409	-4	0	5	-191	1	0.06	0.01	0.38	
1D	230	351	-281	-4	0	5	-44	1	0.04	0.01	0.09	
1E	230	358	-409	4	0	-5	-191	1	0.06	0.01	0.38	
1F	230	358	-281	4	0	-5	-44	1	0.04	0.01	0.09	
1G	230	358	-409	-4	0	5	-191	1	0.06	0.01	0.38	
1H	230	358	-281	-4	0	5	-44	1	0.04	0.01	0.09	
1I	230	353	-366	2	0	-2	-142	1	0.05	0.01	0.28	
1J	230	353	-323	2	0	-2	-92	1	0.05	0.01	0.18	
1K	230	353	-366	-2	0	2	-142	1	0.05	0.01	0.28	
1L	230	353	-323	-2	0	2	-92	1	0.05	0.01	0.18	
1M	230	356	-366	2	0	-2	-142	1	0.05	0.01	0.28	
1N	230	356	-323	2	0	-2	-92	1	0.05	0.01	0.18	
1O	230	356	-366	-2	0	2	-142	1	0.05	0.01	0.28	
1P	230	356	-323	-2	0	2	-92	1	0.05	0.01	0.18	
2	230	603	-594	0	0	0	-202	1	0.09	0.03	0.40	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 6 NI 5 NF 1 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8425 0.8425 2.0220 3.7773 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	304	268	3	0	2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1B	0	304	277	3	0	2	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1C	0	304	268	-2	0	-2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1D	0	304	277	-2	0	-2	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1E	0	324	268	3	0	2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1F	0	324	277	3	0	2	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1G	0	324	268	-2	0	-2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1H	0	324	277	-2	0	-2	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1I	0	310	271	7	0	7	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1J	0	310	274	7	0	7	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1K	0	310	271	-7	0	-7	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1L	0	310	274	-7	0	-7	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1M	0	318	271	7	0	7	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1N	0	318	274	7	0	7	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1O	0	318	271	-7	0	-7	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1P	0	318	274	-7	0	-7	-90	1	0.04	0.01	0.18	
2	0	536	468	0	0	0	-151	1	0.07	0.02	0.30	
1A	55	304	92	3	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1B	55	304	102	3	0	1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1C	55	304	92	-2	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1D	55	304	102	-2	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1E	55	324	92	3	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1F	55	324	102	3	0	1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1G	55	324	92	-2	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1H	55	324	102	-2	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1I	55	310	95	7	0	3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1J	55	310	99	7	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1K	55	310	95	-7	0	-3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1L	55	310	99	-7	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1M	55	318	95	7	0	3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1N	55	318	99	7	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1O	55	318	95	-7	0	-3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1P	55	318	99	-7	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
2	55	536	166	0	0	0	23	1	0.02	0.02	0.05	
1A	110	304	-83	3	0	-0	17	1	0.01	0.01	0.03	
1B	110	304	-73	3	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1C	110	304	-83	-2	0	0	17	1	0.01	0.01	0.03	
1D	110	304	-73	-2	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1E	110	324	-83	3	0	-0	17	1	0.01	0.01	0.03	
1F	110	324	-73	3	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1G	110	324	-83	-2	0	0	17	1	0.01	0.01	0.03	
1H	110	324	-73	-2	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1I	110	310	-80	7	0	-1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1J	110	310	-77	7	0	-1	19	1	0.01	0.01	0.04	
1K	110	310	-80	-7	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1L	110	310	-77	-7	0	1	19	1	0.01	0.01	0.04	
1M	110	318	-80	7	0	-1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1N	110	318	-77	7	0	-1	19	1	0.01	0.01	0.04	
1O	110	318	-80	-7	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1P	110	318	-77	-7	0	1	19	1	0.01	0.01	0.04	
2	110	536	-136	0	0	-0	31	1	0.02	0.02	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 7 NI 67 NF 68 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3925 0.3925 0.9420 1.7973 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	212	43	1	0	-0	14	1	0.01	0.01	0.03	
1B	0	212	45	1	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.02	
1C	0	212	43	-2	0	-0	14	1	0.01	0.01	0.03	
1D	0	212	45	-2	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.02	
1E	0	231	43	1	0	-0	14	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	231	45	1	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.02	
1G	0	231	43	-2	0	-0	14	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	231	45	-2	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.02	

1I	0	211	42	3	0	-0	14	1	0.01	0.01	0.03
1J	0	211	45	3	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02
1K	0	211	42	-5	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03
1L	0	211	45	-5	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02
1M	0	231	42	3	0	-0	14	1	0.01	0.01	0.03
1N	0	231	45	3	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02
1O	0	231	42	-5	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03
1P	0	231	45	-5	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02
2	0	372	76	-1	0	-1	22	1	0.01	0.02	0.04
1A	66	212	-57	1	0	-1	9	1	0.01	0.01	0.02
1B	66	212	-55	1	0	-1	9	1	0.01	0.01	0.02
1C	66	212	-57	-2	0	1	9	1	0.01	0.01	0.02
1D	66	212	-55	-2	0	1	9	1	0.01	0.01	0.02
1E	66	231	-57	1	0	-1	9	1	0.01	0.01	0.02
1F	66	231	-55	1	0	-1	9	1	0.01	0.01	0.02
1G	66	231	-57	-2	0	1	9	1	0.01	0.01	0.02
1H	66	231	-55	-2	0	1	9	1	0.01	0.01	0.02
1I	66	211	-58	3	0	-2	9	1	0.01	0.01	0.02
1J	66	211	-55	3	0	-2	9	1	0.01	0.01	0.02
1K	66	211	-58	-5	0	2	9	1	0.01	0.01	0.02
1L	66	211	-55	-5	0	2	9	1	0.01	0.01	0.02
1M	66	231	-58	3	0	-2	9	1	0.01	0.01	0.02
1N	66	231	-55	3	0	-2	9	1	0.01	0.01	0.02
1O	66	231	-58	-5	0	2	9	1	0.01	0.01	0.02
1P	66	231	-55	-5	0	2	9	1	0.01	0.01	0.02
2	66	372	-95	-1	0	0	16	1	0.01	0.02	0.03
1A	131	212	-157	1	0	-1	-61	1	0.02	0.01	0.12
1B	131	212	-155	1	0	-1	-60	1	0.02	0.01	0.12
1C	131	212	-157	-2	0	2	-61	1	0.02	0.01	0.12
1D	131	212	-155	-2	0	2	-60	1	0.02	0.01	0.12
1E	131	231	-157	1	0	-1	-61	1	0.02	0.01	0.12
1F	131	231	-155	1	0	-1	-60	1	0.02	0.01	0.12
1G	131	231	-157	-2	0	2	-61	1	0.02	0.01	0.12
1H	131	231	-155	-2	0	2	-60	1	0.02	0.01	0.12
1I	131	211	-157	3	0	-5	-61	1	0.02	0.01	0.12
1J	131	211	-154	3	0	-5	-59	1	0.02	0.01	0.12
1K	131	211	-157	-5	0	5	-61	1	0.02	0.01	0.12
1L	131	211	-154	-5	0	5	-59	1	0.02	0.01	0.12
1M	131	231	-157	3	0	-5	-61	1	0.02	0.01	0.12
1N	131	231	-154	3	0	-5	-59	1	0.02	0.01	0.12
1O	131	231	-157	-5	0	5	-61	1	0.02	0.01	0.12
1P	131	231	-154	-5	0	5	-59	1	0.02	0.01	0.12
2	131	372	-265	-1	0	1	-102	1	0.04	0.02	0.20

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 8 NI 68 NF 69 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3925 0.3925 0.9420 1.7973 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	242	164	4	0	5	-55	1	0.02	0.01	0.11	
1B	0	242	199	4	0	5	-96	1	0.03	0.01	0.19	
1C	0	242	164	-4	0	-5	-55	1	0.02	0.01	0.11	
1D	0	242	199	-4	0	-5	-96	1	0.03	0.01	0.19	
1E	0	252	164	4	0	5	-55	1	0.02	0.01	0.11	
1F	0	252	199	4	0	5	-96	1	0.03	0.01	0.19	
1G	0	252	164	-4	0	-5	-55	1	0.02	0.01	0.11	
1H	0	252	199	-4	0	-5	-96	1	0.03	0.01	0.19	
1I	0	239	175	2	0	3	-69	1	0.03	0.01	0.14	
1J	0	239	188	2	0	3	-83	1	0.03	0.01	0.16	
1K	0	239	175	-2	0	-3	-69	1	0.03	0.01	0.14	
1L	0	239	188	-2	0	-3	-83	1	0.03	0.01	0.16	
1M	0	256	175	2	0	3	-69	1	0.03	0.01	0.14	
1N	0	256	188	2	0	3	-83	1	0.03	0.01	0.16	
1O	0	256	175	-2	0	-3	-69	1	0.03	0.01	0.14	
1P	0	256	188	-2	0	-3	-83	1	0.03	0.01	0.16	
2	0	416	310	-0	0	-0	-130	1	0.04	0.02	0.26	
1A	115	242	-11	4	0	0	32	1	0.00	0.01	0.06	
1B	115	242	24	4	0	0	32	1	0.00	0.01	0.06	
1C	115	242	-11	-4	0	-0	32	1	0.00	0.01	0.06	
1D	115	242	24	-4	0	-0	32	1	0.00	0.01	0.06	
1E	115	252	-11	4	0	0	32	1	0.00	0.01	0.06	
1F	115	252	24	4	0	0	32	1	0.00	0.01	0.06	
1G	115	252	-11	-4	0	-0	32	1	0.00	0.01	0.06	
1H	115	252	24	-4	0	-0	32	1	0.00	0.01	0.06	
1I	115	239	0	2	0	1	32	1	0.00	0.01	0.06	
1J	115	239	13	2	0	1	32	1	0.00	0.01	0.06	
1K	115	239	0	-2	0	-0	32	1	0.00	0.01	0.06	
1L	115	239	13	-2	0	-0	32	1	0.00	0.01	0.06	

1M	115	256	0	2	0	1	32	1	0.00	0.01	0.06
1N	115	256	13	2	0	1	32	1	0.00	0.01	0.06
1O	115	256	0	-2	0	-0	32	1	0.00	0.01	0.06
1P	115	256	13	-2	0	-0	32	1	0.00	0.01	0.06
2	115	416	11	-0	0	0	55	1	0.00	0.02	0.11
1A	230	242	-186	4	0	-4	-81	1	0.03	0.01	0.16
1B	230	242	-151	4	0	-4	-40	1	0.02	0.01	0.08
1C	230	242	-186	-4	0	5	-81	1	0.03	0.01	0.16
1D	230	242	-151	-4	0	5	-40	1	0.02	0.01	0.08
1E	230	252	-186	4	0	-4	-81	1	0.03	0.01	0.16
1F	230	252	-151	4	0	-4	-40	1	0.02	0.01	0.08
1G	230	252	-186	-4	0	5	-81	1	0.03	0.01	0.16
1H	230	252	-151	-4	0	5	-40	1	0.02	0.01	0.08
1I	230	239	-175	2	0	-2	-68	1	0.03	0.01	0.14
1J	230	239	-162	2	0	-2	-54	1	0.02	0.01	0.11
1K	230	239	-175	-2	0	2	-68	1	0.03	0.01	0.14
1L	230	239	-162	-2	0	2	-54	1	0.02	0.01	0.11
1M	230	256	-175	2	0	-2	-68	1	0.03	0.01	0.14
1N	230	256	-162	2	0	-2	-54	1	0.02	0.01	0.11
1O	230	256	-175	-2	0	2	-68	1	0.03	0.01	0.14
1P	230	256	-162	-2	0	2	-54	1	0.02	0.01	0.11
2	230	416	-288	-0	0	0	-104	1	0.04	0.02	0.21

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 9 NI 69 NF 70 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3925 0.3925 0.9420 1.7973 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	150	131	2	0	2	-43	1	0.02	0.01	0.08	
1B	0	150	132	2	0	2	-44	1	0.02	0.01	0.09	
1C	0	150	131	-0	0	-1	-43	1	0.02	0.01	0.08	
1D	0	150	132	-0	0	-1	-44	1	0.02	0.01	0.09	
1E	0	162	131	2	0	2	-43	1	0.02	0.01	0.08	
1F	0	162	132	2	0	2	-44	1	0.02	0.01	0.09	
1G	0	162	131	-0	0	-1	-43	1	0.02	0.01	0.08	
1H	0	162	132	-0	0	-1	-44	1	0.02	0.01	0.09	
1I	0	151	131	4	0	4	-43	1	0.02	0.01	0.08	
1J	0	151	132	4	0	4	-44	1	0.02	0.01	0.09	
1K	0	151	131	-2	0	-3	-43	1	0.02	0.01	0.08	
1L	0	151	132	-2	0	-3	-44	1	0.02	0.01	0.09	
1M	0	161	131	4	0	4	-43	1	0.02	0.01	0.08	
1N	0	161	132	4	0	4	-44	1	0.02	0.01	0.09	
1O	0	161	131	-2	0	-3	-43	1	0.02	0.01	0.08	
1P	0	161	132	-2	0	-3	-44	1	0.02	0.01	0.09	
2	0	262	224	1	0	1	-73	1	0.03	0.01	0.15	
1A	55	150	47	2	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	150	49	2	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	150	47	-0	0	-0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	150	49	-0	0	-0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	162	47	2	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	162	49	2	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	162	47	-0	0	-0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	162	49	-0	0	-0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	151	47	4	0	2	6	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	151	49	4	0	2	6	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	151	47	-2	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	151	49	-2	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	161	47	4	0	2	6	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	161	49	4	0	2	6	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	161	47	-2	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	161	49	-2	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	262	81	1	0	0	11	1	0.01	0.01	0.02	
1A	110	150	-36	2	0	-0	9	1	0.01	0.01	0.02	
1B	110	150	-35	2	0	-0	10	1	0.01	0.01	0.02	
1C	110	150	-36	-0	0	-0	9	1	0.01	0.01	0.02	
1D	110	150	-35	-0	0	-0	10	1	0.01	0.01	0.02	
1E	110	162	-36	2	0	-0	9	1	0.01	0.01	0.02	
1F	110	162	-35	2	0	-0	10	1	0.01	0.01	0.02	
1G	110	162	-36	-0	0	-0	9	1	0.01	0.01	0.02	
1H	110	162	-35	-0	0	-0	10	1	0.01	0.01	0.02	
1I	110	151	-37	4	0	-1	9	1	0.01	0.01	0.02	
1J	110	151	-35	4	0	-1	10	1	0.01	0.01	0.02	
1K	110	151	-37	-2	0	-0	9	1	0.01	0.01	0.02	
1L	110	151	-35	-2	0	-0	10	1	0.01	0.01	0.02	
1M	110	161	-37	4	0	-1	9	1	0.01	0.01	0.02	
1N	110	161	-35	4	0	-1	10	1	0.01	0.01	0.02	
1O	110	161	-37	-2	0	-0	9	1	0.01	0.01	0.02	
1P	110	161	-35	-2	0	-0	10	1	0.01	0.01	0.02	

2	110	262	-62	1	0	-1	16	1	0.01	0.01	0.03			

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 10 NI 71 NF 72 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8500 0.8500 2.0400 3.8103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	437	92	2	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1B	0	437	99	2	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	437	92	-3	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1D	0	437	99	-3	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	464	92	2	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1F	0	464	99	2	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	464	92	-3	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1H	0	464	99	-3	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	446	95	7	0	0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1J	0	446	97	7	0	0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	446	95	-8	0	-1	26	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	446	97	-8	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	455	95	7	0	0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1N	0	455	97	7	0	0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	455	95	-8	0	-1	26	1	0.01	0.02	0.05	
1P	0	455	97	-8	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	770	166	-0	0	-0	43	1	0.02	0.03	0.09	
1A	66	437	-118	2	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1B	66	437	-111	2	0	-1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1C	66	437	-118	-3	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1D	66	437	-111	-3	0	1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1E	66	464	-118	2	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1F	66	464	-111	2	0	-1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1G	66	464	-118	-3	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1H	66	464	-111	-3	0	1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1I	66	446	-116	7	0	-5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1J	66	446	-114	7	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1K	66	446	-116	-8	0	5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1L	66	446	-114	-8	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1M	66	455	-116	7	0	-5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1N	66	455	-114	7	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1O	66	455	-116	-8	0	5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1P	66	455	-114	-8	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
2	66	770	-196	-0	0	0	33	1	0.03	0.03	0.07	
1A	131	437	-329	2	0	-3	-128	1	0.05	0.02	0.25	
1B	131	437	-322	2	0	-3	-122	1	0.05	0.02	0.24	
1C	131	437	-329	-3	0	3	-128	1	0.05	0.02	0.25	
1D	131	437	-322	-3	0	3	-122	1	0.05	0.02	0.24	
1E	131	464	-329	2	0	-3	-128	1	0.05	0.02	0.25	
1F	131	464	-322	2	0	-3	-122	1	0.05	0.02	0.24	
1G	131	464	-329	-3	0	3	-128	1	0.05	0.02	0.25	
1H	131	464	-322	-3	0	3	-122	1	0.05	0.02	0.24	
1I	131	446	-327	7	0	-9	-126	1	0.05	0.02	0.25	
1J	131	446	-324	7	0	-9	-124	1	0.05	0.02	0.25	
1K	131	446	-327	-8	0	10	-126	1	0.05	0.02	0.25	
1L	131	446	-324	-8	0	10	-124	1	0.05	0.02	0.25	
1M	131	455	-327	7	0	-9	-126	1	0.05	0.02	0.25	
1N	131	455	-324	7	0	-9	-124	1	0.05	0.02	0.25	
1O	131	455	-327	-8	0	10	-126	1	0.05	0.02	0.25	
1P	131	455	-324	-8	0	10	-124	1	0.05	0.02	0.25	
2	131	770	-559	-0	0	0	-214	1	0.08	0.03	0.42	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 11 NI 72 NF 74 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8500 0.8500 2.0400 3.8103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	358	327	2	0	2	-94	1	0.05	0.01	0.19
1B	0	358	455	2	0	2	-241	1	0.07	0.01	0.48
1C	0	358	327	-2	0	-2	-94	1	0.05	0.01	0.19
1D	0	358	455	-2	0	-2	-241	1	0.07	0.01	0.48
1E	0	365	327	2	0	2	-94	1	0.05	0.02	0.19
1F	0	365	455	2	0	2	-241	1	0.07	0.02	0.48
1G	0	365	327	-2	0	-2	-94	1	0.05	0.02	0.19
1H	0	365	455	-2	0	-2	-241	1	0.07	0.02	0.48
1I	0	360	371	1	0	1	-145	1	0.05	0.02	0.29
1J	0	360	411	1	0	1	-191	1	0.06	0.02	0.38
1K	0	360	371	-1	0	-1	-145	1	0.05	0.02	0.29
1L	0	360	411	-1	0	-1	-191	1	0.06	0.02	0.38
1M	0	363	371	1	0	1	-145	1	0.05	0.02	0.29
1N	0	363	411	1	0	1	-191	1	0.06	0.02	0.38
1O	0	363	371	-1	0	-1	-145	1	0.05	0.02	0.29
1P	0	363	411	-1	0	-1	-191	1	0.06	0.02	0.38
2	0	615	672	-0	0	0	-288	1	0.10	0.03	0.57
1A	115	358	-43	2	0	-0	69	1	0.01	0.01	0.14
1B	115	358	85	2	0	-0	69	1	0.01	0.01	0.14
1C	115	358	-43	-2	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14
1D	115	358	85	-2	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14
1E	115	365	-43	2	0	-0	69	1	0.01	0.02	0.14
1F	115	365	85	2	0	-0	69	1	0.01	0.02	0.14
1G	115	365	-43	-2	0	0	69	1	0.01	0.02	0.14
1H	115	365	85	-2	0	0	69	1	0.01	0.02	0.14
1I	115	360	1	1	0	-1	69	1	0.00	0.02	0.14
1J	115	360	41	1	0	-1	69	1	0.01	0.02	0.14
1K	115	360	1	-1	0	1	69	1	0.00	0.02	0.14
1L	115	360	41	-1	0	1	69	1	0.01	0.02	0.14
1M	115	363	1	1	0	-1	69	1	0.00	0.02	0.14
1N	115	363	41	1	0	-1	69	1	0.01	0.02	0.14
1O	115	363	1	-1	0	1	69	1	0.00	0.02	0.14
1P	115	363	41	-1	0	1	69	1	0.01	0.02	0.14
2	115	615	36	-0	0	0	119	1	0.01	0.03	0.24
1A	230	358	-412	2	0	-2	-193	1	0.06	0.01	0.38
1B	230	358	-285	2	0	-2	-46	1	0.04	0.01	0.09
1C	230	358	-412	-2	0	2	-193	1	0.06	0.01	0.38
1D	230	358	-285	-2	0	2	-46	1	0.04	0.01	0.09
1E	230	365	-412	2	0	-2	-193	1	0.06	0.02	0.38
1F	230	365	-285	2	0	-2	-46	1	0.04	0.02	0.09
1G	230	365	-412	-2	0	2	-193	1	0.06	0.02	0.38
1H	230	365	-285	-2	0	2	-46	1	0.04	0.02	0.09
1I	230	360	-369	1	0	-3	-142	1	0.05	0.02	0.28
1J	230	360	-329	1	0	-3	-96	1	0.05	0.02	0.19
1K	230	360	-369	-1	0	3	-142	1	0.05	0.02	0.28
1L	230	360	-329	-1	0	3	-96	1	0.05	0.02	0.19
1M	230	363	-369	1	0	-3	-142	1	0.05	0.02	0.28
1N	230	363	-329	1	0	-3	-96	1	0.05	0.02	0.19
1O	230	363	-369	-1	0	3	-142	1	0.05	0.02	0.28
1P	230	363	-329	-1	0	3	-96	1	0.05	0.02	0.19
2	230	615	-600	-0	0	0	-205	1	0.09	0.03	0.41

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 12 NI 74 NF 73 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8500 0.8500 2.0400 3.8103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	307	271	3	0	2	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1B	0	307	279	3	0	2	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1C	0	307	271	-2	0	-2	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1D	0	307	279	-2	0	-2	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1E	0	326	271	3	0	2	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1F	0	326	279	3	0	2	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1G	0	326	271	-2	0	-2	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1H	0	326	279	-2	0	-2	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1I	0	313	273	7	0	7	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1J	0	313	276	7	0	7	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1K	0	313	273	-6	0	-6	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1L	0	313	276	-6	0	-6	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1M	0	320	273	7	0	7	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1N	0	320	276	7	0	7	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1O	0	320	273	-6	0	-6	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1P	0	320	276	-6	0	-6	-90	1	0.04	0.01	0.18	
2	0	540	472	1	0	1	-153	1	0.07	0.02	0.30	
1A	55	307	94	3	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1B	55	307	102	3	0	1	13	1	0.01	0.01	0.02	
1C	55	307	94	-2	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	

1D	55	307	102	-2	0	-1	13	1	0.01	0.01	0.02
1E	55	326	94	3	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03
1F	55	326	102	3	0	1	13	1	0.01	0.01	0.02
1G	55	326	94	-2	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03
1H	55	326	102	-2	0	-1	13	1	0.01	0.01	0.02
1I	55	313	97	7	0	3	14	1	0.01	0.01	0.03
1J	55	313	99	7	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03
1K	55	313	97	-6	0	-3	14	1	0.01	0.01	0.03
1L	55	313	99	-6	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03
1M	55	320	97	7	0	3	14	1	0.01	0.01	0.03
1N	55	320	99	7	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03
1O	55	320	97	-6	0	-3	14	1	0.01	0.01	0.03
1P	55	320	99	-6	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03
2	55	540	167	1	0	0	23	1	0.02	0.02	0.05
1A	110	307	-83	3	0	-0	17	1	0.01	0.01	0.03
1B	110	307	-75	3	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04
1C	110	307	-83	-2	0	-0	17	1	0.01	0.01	0.03
1D	110	307	-75	-2	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04
1E	110	326	-83	3	0	-0	17	1	0.01	0.01	0.03
1F	110	326	-75	3	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04
1G	110	326	-83	-2	0	-0	17	1	0.01	0.01	0.03
1H	110	326	-75	-2	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04
1I	110	313	-80	7	0	-1	18	1	0.01	0.01	0.04
1J	110	313	-78	7	0	-1	19	1	0.01	0.01	0.04
1K	110	313	-80	-6	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04
1L	110	313	-78	-6	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04
1M	110	320	-80	7	0	-1	18	1	0.01	0.01	0.04
1N	110	320	-78	7	0	-1	19	1	0.01	0.01	0.04
1O	110	320	-80	-6	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04
1P	110	320	-78	-6	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04
2	110	540	-137	1	0	-0	32	1	0.02	0.02	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 13 NI 77 NF 78 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	413	87	3	0	1	26	1	0.01	0.02	0.05	
1B	0	413	94	3	0	1	23	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	413	87	-2	0	0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1D	0	413	94	-2	0	0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	438	87	3	0	1	26	1	0.01	0.02	0.05	
1F	0	438	94	3	0	1	23	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	438	87	-2	0	0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1H	0	438	94	-2	0	0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	421	89	8	0	1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1J	0	421	91	8	0	1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	421	89	-7	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	421	91	-7	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	430	89	8	0	1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1N	0	430	91	8	0	1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	430	89	-7	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1P	0	430	91	-7	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	726	156	1	0	1	41	1	0.02	0.03	0.08	
1A	66	413	-112	3	0	-1	17	1	0.02	0.02	0.03	
1B	66	413	-105	3	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1C	66	413	-112	-2	0	1	17	1	0.02	0.02	0.03	
1D	66	413	-105	-2	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1E	66	438	-112	3	0	-1	17	1	0.02	0.02	0.03	
1F	66	438	-105	3	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1G	66	438	-112	-2	0	1	17	1	0.02	0.02	0.03	
1H	66	438	-105	-2	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1I	66	421	-109	8	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1J	66	421	-107	8	0	-4	19	1	0.02	0.02	0.04	
1K	66	421	-109	-7	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1L	66	421	-107	-7	0	4	19	1	0.02	0.02	0.04	
1M	66	430	-109	8	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1N	66	430	-107	8	0	-4	19	1	0.02	0.02	0.04	
1O	66	430	-109	-7	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1P	66	430	-107	-7	0	4	19	1	0.02	0.02	0.04	
2	66	726	-185	1	0	-0	32	1	0.03	0.03	0.06	
1A	131	413	-310	3	0	-3	-121	1	0.04	0.02	0.24	
1B	131	413	-303	3	0	-3	-115	1	0.04	0.02	0.23	
1C	131	413	-310	-2	0	2	-121	1	0.04	0.02	0.24	
1D	131	413	-303	-2	0	2	-115	1	0.04	0.02	0.23	
1E	131	438	-310	3	0	-3	-121	1	0.04	0.02	0.24	
1F	131	438	-303	3	0	-3	-115	1	0.04	0.02	0.23	
1G	131	438	-310	-2	0	2	-121	1	0.04	0.02	0.24	

1H	131	438	-303	-2	0	2	-115	1	0.04	0.02	0.23
1I	131	421	-308	8	0	-10	-119	1	0.04	0.02	0.24
1J	131	421	-306	8	0	-10	-117	1	0.04	0.02	0.23
1K	131	421	-308	-7	0	9	-119	1	0.04	0.02	0.24
1L	131	421	-306	-7	0	9	-117	1	0.04	0.02	0.23
1M	131	430	-308	8	0	-10	-119	1	0.04	0.02	0.24
1N	131	430	-306	8	0	-10	-117	1	0.04	0.02	0.23
1O	131	430	-308	-7	0	9	-119	1	0.04	0.02	0.24
1P	131	430	-306	-7	0	9	-117	1	0.04	0.02	0.23
2	131	726	-526	1	0	-1	-202	1	0.08	0.03	0.40

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 14 NI 78 NF 80 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	342	307	1	0	1	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1B	0	342	434	1	0	1	-234	1	0.06	0.01	0.46	
1C	0	342	307	-2	0	-2	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1D	0	342	434	-2	0	-2	-234	1	0.06	0.01	0.46	
1E	0	347	307	1	0	1	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1F	0	347	434	1	0	1	-234	1	0.06	0.01	0.46	
1G	0	347	307	-2	0	-2	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1H	0	347	434	-2	0	-2	-234	1	0.06	0.01	0.46	
1I	0	344	351	2	0	1	-138	1	0.05	0.01	0.27	
1J	0	344	390	2	0	1	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1K	0	344	351	-2	0	-1	-138	1	0.05	0.01	0.27	
1L	0	344	390	-2	0	-1	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1M	0	345	351	2	0	1	-138	1	0.05	0.01	0.27	
1N	0	345	390	2	0	1	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1O	0	345	351	-2	0	-1	-138	1	0.05	0.01	0.27	
1P	0	345	390	-2	0	-1	-183	1	0.06	0.01	0.36	
2	0	586	637	-0	0	-0	-276	1	0.09	0.02	0.55	
1A	115	342	-41	1	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1B	115	342	85	1	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1C	115	342	-41	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1D	115	342	85	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1E	115	347	-41	1	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1F	115	347	85	1	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1G	115	347	-41	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1H	115	347	85	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1I	115	344	2	2	0	-1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1J	115	344	42	2	0	-1	65	1	0.01	0.01	0.13	
1K	115	344	2	-2	0	1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1L	115	344	42	-2	0	1	65	1	0.01	0.01	0.13	
1M	115	345	2	2	0	-1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1N	115	345	42	2	0	-1	65	1	0.01	0.01	0.13	
1O	115	345	2	-2	0	1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1P	115	345	42	-2	0	1	65	1	0.01	0.01	0.13	
2	115	586	38	-0	0	-0	112	1	0.01	0.02	0.22	
1A	230	342	-390	1	0	-2	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1B	230	342	-263	1	0	-2	-37	1	0.04	0.01	0.07	
1C	230	342	-390	-2	0	2	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1D	230	342	-263	-2	0	2	-37	1	0.04	0.01	0.07	
1E	230	347	-390	1	0	-2	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1F	230	347	-263	1	0	-2	-37	1	0.04	0.01	0.07	
1G	230	347	-390	-2	0	2	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1H	230	347	-263	-2	0	2	-37	1	0.04	0.01	0.07	
1I	230	344	-346	2	0	-3	-132	1	0.05	0.01	0.26	
1J	230	344	-307	2	0	-3	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1K	230	344	-346	-2	0	3	-132	1	0.05	0.01	0.26	
1L	230	344	-307	-2	0	3	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1M	230	345	-346	2	0	-3	-132	1	0.05	0.01	0.26	
1N	230	345	-307	2	0	-3	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1O	230	345	-346	-2	0	3	-132	1	0.05	0.01	0.26	
1P	230	345	-307	-2	0	3	-87	1	0.04	0.01	0.17	
2	230	586	-562	-0	0	0	-189	1	0.08	0.02	0.38	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 15 NI 80 NF 79 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	290	255	2	0	2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1B	0	290	263	2	0	2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1C	0	290	255	-3	0	-2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1D	0	290	263	-3	0	-2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1E	0	308	255	2	0	2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1F	0	308	263	2	0	2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1G	0	308	255	-3	0	-2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1H	0	308	263	-3	0	-2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1I	0	296	258	6	0	6	-83	1	0.04	0.01	0.17	
1J	0	296	260	6	0	6	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1K	0	296	258	-7	0	-7	-83	1	0.04	0.01	0.17	
1L	0	296	260	-7	0	-7	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1M	0	302	258	6	0	6	-83	1	0.04	0.01	0.17	
1N	0	302	260	6	0	6	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1O	0	302	258	-7	0	-7	-83	1	0.04	0.01	0.17	
1P	0	302	260	-7	0	-7	-85	1	0.04	0.01	0.17	
2	0	510	445	-1	0	-0	-144	1	0.06	0.02	0.29	
1A	55	290	88	2	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1B	55	290	97	2	0	1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1C	55	290	88	-3	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1D	55	290	97	-3	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1E	55	308	88	2	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1F	55	308	97	2	0	1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1G	55	308	88	-3	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1H	55	308	97	-3	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1I	55	296	91	6	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1J	55	296	94	6	0	3	12	1	0.01	0.01	0.02	
1K	55	296	91	-7	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1L	55	296	94	-7	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.02	
1M	55	302	91	6	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1N	55	302	94	6	0	3	12	1	0.01	0.01	0.02	
1O	55	302	91	-7	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1P	55	302	94	-7	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.02	
2	55	510	158	-1	0	-0	22	1	0.02	0.02	0.04	
1A	110	290	-78	2	0	0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1B	110	290	-70	2	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04	
1C	110	290	-78	-3	0	0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1D	110	290	-70	-3	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04	
1E	110	308	-78	2	0	0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1F	110	308	-70	2	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04	
1G	110	308	-78	-3	0	0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1H	110	308	-70	-3	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04	
1I	110	296	-75	6	0	-0	17	1	0.01	0.01	0.03	
1J	110	296	-73	6	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1K	110	296	-75	-7	0	1	17	1	0.01	0.01	0.03	
1L	110	296	-73	-7	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1M	110	302	-75	6	0	-0	17	1	0.01	0.01	0.03	
1N	110	302	-73	6	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1O	110	302	-75	-7	0	1	17	1	0.01	0.01	0.03	
1P	110	302	-73	-7	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04	
2	110	510	-129	-1	0	0	30	1	0.02	0.02	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 16 NI 84 NF 86 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	341	304	2	0	2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1B	0	341	432	2	0	2	-231	1	0.06	0.01	0.46	
1C	0	341	304	-2	0	-2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1D	0	341	432	-2	0	-2	-231	1	0.06	0.01	0.46	
1E	0	347	304	2	0	2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1F	0	347	432	2	0	2	-231	1	0.06	0.01	0.46	
1G	0	347	304	-2	0	-2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1H	0	347	432	-2	0	-2	-231	1	0.06	0.01	0.46	
1I	0	343	349	2	0	2	-135	1	0.05	0.01	0.27	
1J	0	343	388	2	0	2	-180	1	0.06	0.01	0.36	
1K	0	343	349	-2	0	-1	-135	1	0.05	0.01	0.27	
1L	0	343	388	-2	0	-1	-180	1	0.06	0.01	0.36	

1M	0	346	349	2	0	2	-135	1	0.05	0.01	0.27
1N	0	346	388	2	0	2	-180	1	0.06	0.01	0.36
1O	0	346	349	-2	0	-1	-135	1	0.05	0.01	0.27
1P	0	346	388	-2	0	-1	-180	1	0.06	0.01	0.36
2	0	585	633	0	0	0	-271	1	0.09	0.02	0.54
1A	115	341	-44	2	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13
1B	115	341	83	2	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13
1C	115	341	-44	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13
1D	115	341	83	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13
1E	115	347	-44	2	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13
1F	115	347	83	2	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13
1G	115	347	-44	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13
1H	115	347	83	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13
1I	115	343	0	2	0	-1	65	1	0.00	0.01	0.13
1J	115	343	39	2	0	-1	65	1	0.01	0.01	0.13
1K	115	343	0	-2	0	1	65	1	0.00	0.01	0.13
1L	115	343	39	-2	0	1	65	1	0.01	0.01	0.13
1M	115	346	0	2	0	-1	65	1	0.00	0.01	0.13
1N	115	346	39	2	0	-1	65	1	0.01	0.01	0.13
1O	115	346	0	-2	0	1	65	1	0.00	0.01	0.13
1P	115	346	39	-2	0	1	65	1	0.01	0.01	0.13
2	115	585	33	0	0	0	112	1	0.00	0.02	0.22
1A	230	341	-393	2	0	-3	-186	1	0.06	0.01	0.37
1B	230	341	-265	2	0	-3	-39	1	0.04	0.01	0.08
1C	230	341	-393	-2	0	3	-186	1	0.06	0.01	0.37
1D	230	341	-265	-2	0	3	-39	1	0.04	0.01	0.08
1E	230	347	-393	2	0	-3	-186	1	0.06	0.01	0.37
1F	230	347	-265	2	0	-3	-39	1	0.04	0.01	0.08
1G	230	347	-393	-2	0	3	-186	1	0.06	0.01	0.37
1H	230	347	-265	-2	0	3	-39	1	0.04	0.01	0.08
1I	230	343	-348	2	0	-3	-135	1	0.05	0.01	0.27
1J	230	343	-309	2	0	-3	-90	1	0.04	0.01	0.18
1K	230	343	-348	-2	0	3	-135	1	0.05	0.01	0.27
1L	230	343	-309	-2	0	3	-90	1	0.04	0.01	0.18
1M	230	346	-348	2	0	-3	-135	1	0.05	0.01	0.27
1N	230	346	-309	2	0	-3	-90	1	0.04	0.01	0.18
1O	230	346	-348	-2	0	3	-135	1	0.05	0.01	0.27
1P	230	346	-309	-2	0	3	-90	1	0.04	0.01	0.18
2	230	585	-566	0	0	-0	-194	1	0.08	0.02	0.39

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 17 NI 86 NF 85 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	290	255	2	0	2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1B	0	290	263	2	0	2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1C	0	290	255	-2	0	-2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1D	0	290	263	-2	0	-2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1E	0	308	255	2	0	2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1F	0	308	263	2	0	2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1G	0	308	255	-2	0	-2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1H	0	308	263	-2	0	-2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1I	0	296	258	6	0	6	-83	1	0.04	0.01	0.16	
1J	0	296	260	6	0	6	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1K	0	296	258	-6	0	-6	-83	1	0.04	0.01	0.16	
1L	0	296	260	-6	0	-6	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1M	0	302	258	6	0	6	-83	1	0.04	0.01	0.16	
1N	0	302	260	6	0	6	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1O	0	302	258	-6	0	-6	-83	1	0.04	0.01	0.16	
1P	0	302	260	-6	0	-6	-85	1	0.04	0.01	0.17	
2	0	510	444	1	0	0	-144	1	0.06	0.02	0.29	
1A	55	290	88	2	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1B	55	290	96	2	0	1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1C	55	290	88	-2	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1D	55	290	96	-2	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1E	55	308	88	2	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1F	55	308	96	2	0	1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1G	55	308	88	-2	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1H	55	308	96	-2	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1I	55	296	91	6	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1J	55	296	94	6	0	3	12	1	0.01	0.01	0.02	
1K	55	296	91	-6	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1L	55	296	94	-6	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.02	
1M	55	302	91	6	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1N	55	302	94	6	0	3	12	1	0.01	0.01	0.02	
1O	55	302	91	-6	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1P	55	302	94	-6	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.02	

2	55	510	158	1	0	0	22	1	0.02	0.02	0.04
1A	110	290	-78	2	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03
1B	110	290	-70	2	0	-0	19	1	0.01	0.01	0.04
1C	110	290	-78	-2	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03
1D	110	290	-70	-2	0	-0	19	1	0.01	0.01	0.04
1E	110	308	-78	2	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03
1F	110	308	-70	2	0	-0	19	1	0.01	0.01	0.04
1G	110	308	-78	-2	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03
1H	110	308	-70	-2	0	-0	19	1	0.01	0.01	0.04
1I	110	296	-76	6	0	-1	17	1	0.01	0.01	0.03
1J	110	296	-73	6	0	-1	18	1	0.01	0.01	0.04
1K	110	296	-76	-6	0	0	17	1	0.01	0.01	0.03
1L	110	296	-73	-6	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04
1M	110	302	-76	6	0	-1	17	1	0.01	0.01	0.03
1N	110	302	-73	6	0	-1	18	1	0.01	0.01	0.04
1O	110	302	-76	-6	0	0	17	1	0.01	0.01	0.03
1P	110	302	-73	-6	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04
2	110	510	-129	1	0	-0	30	1	0.02	0.02	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 18 NI 91 NF 92 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	291	259	1	0	2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1B	0	291	260	1	0	2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1C	0	291	259	-2	0	-2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1D	0	291	260	-2	0	-2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1E	0	308	259	1	0	2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1F	0	308	260	1	0	2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1G	0	308	259	-2	0	-2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1H	0	308	260	-2	0	-2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1I	0	297	259	4	0	5	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1J	0	297	260	4	0	5	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1K	0	297	259	-4	0	-5	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1L	0	297	260	-4	0	-5	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1M	0	303	259	4	0	5	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1N	0	303	260	4	0	5	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1O	0	303	259	-4	0	-5	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1P	0	303	260	-4	0	-5	-85	1	0.04	0.01	0.17	
2	0	511	446	-0	0	-0	-144	1	0.06	0.02	0.29	
1A	55	291	92	1	0	1	13	1	0.01	0.01	0.03	
1B	55	291	94	1	0	1	13	1	0.01	0.01	0.02	
1C	55	291	92	-2	0	-1	13	1	0.01	0.01	0.03	
1D	55	291	94	-2	0	-1	13	1	0.01	0.01	0.02	
1E	55	308	92	1	0	1	13	1	0.01	0.01	0.03	
1F	55	308	94	1	0	1	13	1	0.01	0.01	0.02	
1G	55	308	92	-2	0	-1	13	1	0.01	0.01	0.03	
1H	55	308	94	-2	0	-1	13	1	0.01	0.01	0.02	
1I	55	297	93	4	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1J	55	297	93	4	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1K	55	297	93	-4	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1L	55	297	93	-4	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1M	55	303	93	4	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1N	55	303	93	4	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1O	55	303	93	-4	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1P	55	303	93	-4	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
2	55	511	159	-0	0	-0	22	1	0.02	0.02	0.04	
1A	110	291	-74	1	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1B	110	291	-73	1	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1C	110	291	-74	-2	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1D	110	291	-73	-2	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1E	110	308	-74	1	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1F	110	308	-73	1	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1G	110	308	-74	-2	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1H	110	308	-73	-2	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1I	110	297	-74	4	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1J	110	297	-73	4	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1K	110	297	-74	-4	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1L	110	297	-73	-4	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1M	110	303	-74	4	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1N	110	303	-73	4	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1O	110	303	-74	-4	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1P	110	303	-73	-4	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04	
2	110	511	-128	-0	0	0	30	1	0.02	0.02	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 19 NI 97 NF 98 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	290	255	3	0	2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1B	0	290	263	3	0	2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1C	0	290	255	-1	0	-2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1D	0	290	263	-1	0	-2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1E	0	308	255	3	0	2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1F	0	308	263	3	0	2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1G	0	308	255	-1	0	-2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1H	0	308	263	-1	0	-2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1I	0	296	258	7	0	7	-83	1	0.04	0.01	0.17	
1J	0	296	260	7	0	7	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1K	0	296	258	-6	0	-6	-83	1	0.04	0.01	0.17	
1L	0	296	260	-6	0	-6	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1M	0	302	258	7	0	7	-83	1	0.04	0.01	0.17	
1N	0	302	260	7	0	7	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1O	0	302	258	-6	0	-6	-83	1	0.04	0.01	0.17	
1P	0	302	260	-6	0	-6	-85	1	0.04	0.01	0.17	
2	0	510	445	1	0	1	-144	1	0.06	0.02	0.29	
1A	55	290	88	3	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1B	55	290	97	3	0	1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1C	55	290	88	-1	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1D	55	290	97	-1	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1E	55	308	88	3	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1F	55	308	97	3	0	1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1G	55	308	88	-1	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1H	55	308	97	-1	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02	
1I	55	296	91	7	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1J	55	296	94	7	0	3	12	1	0.01	0.01	0.02	
1K	55	296	91	-6	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1L	55	296	94	-6	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.02	
1M	55	302	91	7	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1N	55	302	94	7	0	3	12	1	0.01	0.01	0.02	
1O	55	302	91	-6	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1P	55	302	94	-6	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.02	
2	55	510	158	1	0	0	22	1	0.02	0.02	0.04	
1A	110	290	-78	3	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1B	110	290	-70	3	0	-0	19	1	0.01	0.01	0.04	
1C	110	290	-78	-1	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1D	110	290	-70	-1	0	-0	19	1	0.01	0.01	0.04	
1E	110	308	-78	3	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1F	110	308	-70	3	0	-0	19	1	0.01	0.01	0.04	
1G	110	308	-78	-1	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1H	110	308	-70	-1	0	-0	19	1	0.01	0.01	0.04	
1I	110	296	-75	7	0	-1	17	1	0.01	0.01	0.03	
1J	110	296	-73	7	0	-1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1K	110	296	-75	-6	0	0	17	1	0.01	0.01	0.03	
1L	110	296	-73	-6	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1M	110	302	-75	7	0	-1	17	1	0.01	0.01	0.03	
1N	110	302	-73	7	0	-1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1O	110	302	-75	-6	0	0	17	1	0.01	0.01	0.03	
1P	110	302	-73	-6	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04	
2	110	510	-129	1	0	-0	30	1	0.02	0.02	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 20 NI 103 NF 104 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	290	255	1	0	2	-81	1	0.04	0.01	0.16	
1B	0	290	263	1	0	2	-87	1	0.04	0.01	0.17	
1C	0	290	255	-3	0	-2	-81	1	0.04	0.01	0.16	

1D	0	290	263	-3	0	-2	-87	1	0.04	0.01	0.17
1E	0	308	255	1	0	2	-81	1	0.04	0.01	0.16
1F	0	308	263	1	0	2	-87	1	0.04	0.01	0.17
1G	0	308	255	-3	0	-2	-81	1	0.04	0.01	0.16
1H	0	308	263	-3	0	-2	-87	1	0.04	0.01	0.17
1I	0	296	258	5	0	6	-83	1	0.04	0.01	0.17
1J	0	296	260	5	0	6	-85	1	0.04	0.01	0.17
1K	0	296	258	-7	0	-7	-83	1	0.04	0.01	0.17
1L	0	296	260	-7	0	-7	-85	1	0.04	0.01	0.17
1M	0	302	258	5	0	6	-83	1	0.04	0.01	0.17
1N	0	302	260	5	0	6	-85	1	0.04	0.01	0.17
1O	0	302	258	-7	0	-7	-83	1	0.04	0.01	0.17
1P	0	302	260	-7	0	-7	-85	1	0.04	0.01	0.17
2	0	510	445	-1	0	-1	-144	1	0.06	0.02	0.29
1A	55	290	88	1	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03
1B	55	290	96	1	0	1	12	1	0.01	0.01	0.02
1C	55	290	88	-3	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03
1D	55	290	96	-3	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02
1E	55	308	88	1	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03
1F	55	308	96	1	0	1	12	1	0.01	0.01	0.02
1G	55	308	88	-3	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03
1H	55	308	96	-3	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02
1I	55	296	91	5	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03
1J	55	296	94	5	0	3	12	1	0.01	0.01	0.02
1K	55	296	91	-7	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03
1L	55	296	94	-7	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.02
1M	55	302	91	5	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03
1N	55	302	94	5	0	3	12	1	0.01	0.01	0.02
1O	55	302	91	-7	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03
1P	55	302	94	-7	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.02
2	55	510	158	-1	0	-0	22	1	0.02	0.02	0.04
1A	110	290	-78	1	0	0	16	1	0.01	0.01	0.03
1B	110	290	-70	1	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04
1C	110	290	-78	-3	0	0	16	1	0.01	0.01	0.03
1D	110	290	-70	-3	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04
1E	110	308	-78	1	0	0	16	1	0.01	0.01	0.03
1F	110	308	-70	1	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04
1G	110	308	-78	-3	0	0	16	1	0.01	0.01	0.03
1H	110	308	-70	-3	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04
1I	110	296	-76	5	0	-0	17	1	0.01	0.01	0.03
1J	110	296	-73	5	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04
1K	110	296	-76	-7	0	1	17	1	0.01	0.01	0.03
1L	110	296	-73	-7	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04
1M	110	302	-76	5	0	-0	17	1	0.01	0.01	0.03
1N	110	302	-73	5	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04
1O	110	302	-76	-7	0	1	17	1	0.01	0.01	0.03
1P	110	302	-73	-7	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04
2	110	510	-129	-1	0	1	30	1	0.02	0.02	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 21 NI 109 NF 110 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	290	259	-2	0	-2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1B	0	290	260	-2	0	-2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1C	0	290	259	-4	0	-5	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1D	0	290	260	-4	0	-5	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1E	0	308	259	-2	0	-2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1F	0	308	260	-2	0	-2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1G	0	308	259	-4	0	-5	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1H	0	308	260	-4	0	-5	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1I	0	295	259	1	0	2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1J	0	295	260	1	0	2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1K	0	295	259	-7	0	-8	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1L	0	295	260	-7	0	-8	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1M	0	303	259	1	0	2	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1N	0	303	260	1	0	2	-85	1	0.04	0.01	0.17	
1O	0	303	259	-7	0	-8	-84	1	0.04	0.01	0.17	
1P	0	303	260	-7	0	-8	-85	1	0.04	0.01	0.17	
2	0	510	446	-5	0	-5	-145	1	0.06	0.02	0.29	
1A	55	290	92	-2	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.03	
1B	55	290	94	-2	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1C	55	290	92	-4	0	-2	13	1	0.01	0.01	0.03	
1D	55	290	94	-4	0	-2	12	1	0.01	0.01	0.02	
1E	55	308	92	-2	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.03	
1F	55	308	94	-2	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1G	55	308	92	-4	0	-2	13	1	0.01	0.01	0.03	

1H	55	308	94	-4	0	-2	12	1	0.01	0.01	0.02
1I	55	295	93	1	0	1	13	1	0.01	0.01	0.02
1J	55	295	93	1	0	1	13	1	0.01	0.01	0.03
1K	55	295	93	-7	0	-4	13	1	0.01	0.01	0.02
1L	55	295	93	-7	0	-4	13	1	0.01	0.01	0.03
1M	55	303	93	1	0	1	13	1	0.01	0.01	0.02
1N	55	303	93	1	0	1	13	1	0.01	0.01	0.03
1O	55	303	93	-7	0	-4	13	1	0.01	0.01	0.02
1P	55	303	93	-7	0	-4	13	1	0.01	0.01	0.03
2	55	510	159	-5	0	-2	22	1	0.02	0.02	0.04
1A	110	290	-74	-2	0	1	18	1	0.01	0.01	0.03
1B	110	290	-73	-2	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04
1C	110	290	-74	-4	0	0	18	1	0.01	0.01	0.03
1D	110	290	-73	-4	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04
1E	110	308	-74	-2	0	1	18	1	0.01	0.01	0.03
1F	110	308	-73	-2	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04
1G	110	308	-74	-4	0	0	18	1	0.01	0.01	0.03
1H	110	308	-73	-4	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04
1I	110	295	-74	1	0	1	18	1	0.01	0.01	0.03
1J	110	295	-73	1	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04
1K	110	295	-74	-7	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.03
1L	110	295	-73	-7	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04
1M	110	303	-74	1	0	1	18	1	0.01	0.01	0.03
1N	110	303	-73	1	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04
1O	110	303	-74	-7	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.03
1P	110	303	-73	-7	0	-0	18	1	0.01	0.01	0.04
2	110	510	-128	-5	0	1	30	1	0.02	0.02	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 22 NI 93 NF 91 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	427	320	1	0	1	-103	1	0.05	0.02	0.21	
1B	0	427	382	1	0	1	-175	1	0.06	0.02	0.35	
1C	0	427	320	-2	0	-2	-103	1	0.05	0.02	0.21	
1D	0	427	382	-2	0	-2	-175	1	0.06	0.02	0.35	
1E	0	436	320	1	0	1	-103	1	0.05	0.02	0.21	
1F	0	436	382	1	0	1	-175	1	0.06	0.02	0.35	
1G	0	436	320	-2	0	-2	-103	1	0.05	0.02	0.21	
1H	0	436	382	-2	0	-2	-175	1	0.06	0.02	0.35	
1I	0	429	340	2	0	2	-126	1	0.05	0.02	0.25	
1J	0	429	362	2	0	2	-152	1	0.05	0.02	0.30	
1K	0	429	340	-3	0	-3	-126	1	0.05	0.02	0.25	
1L	0	429	362	-3	0	-3	-152	1	0.05	0.02	0.30	
1M	0	434	340	2	0	2	-126	1	0.05	0.02	0.25	
1N	0	434	362	2	0	2	-152	1	0.05	0.02	0.30	
1O	0	434	340	-3	0	-3	-126	1	0.05	0.02	0.25	
1P	0	434	362	-3	0	-3	-152	1	0.05	0.02	0.30	
2	0	735	604	-1	0	-1	-239	1	0.09	0.03	0.48	
1A	115	427	-28	1	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1B	115	427	34	1	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1C	115	427	-28	-2	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1D	115	427	34	-2	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1E	115	436	-28	1	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1F	115	436	34	1	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1G	115	436	-28	-2	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1H	115	436	34	-2	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1I	115	429	-8	2	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1J	115	429	14	2	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1K	115	429	-8	-3	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1L	115	429	14	-3	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1M	115	434	-8	2	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1N	115	434	14	2	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1O	115	434	-8	-3	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13	
1P	115	434	14	-3	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13	
2	115	735	5	-1	0	0	111	1	0.00	0.03	0.22	
1A	230	427	-377	1	0	-1	-168	1	0.05	0.02	0.33	
1B	230	427	-315	1	0	-1	-97	1	0.05	0.02	0.19	
1C	230	427	-377	-2	0	2	-168	1	0.05	0.02	0.33	
1D	230	427	-315	-2	0	2	-97	1	0.05	0.02	0.19	
1E	230	436	-377	1	0	-1	-168	1	0.05	0.02	0.33	
1F	230	436	-315	1	0	-1	-97	1	0.05	0.02	0.19	
1G	230	436	-377	-2	0	2	-168	1	0.05	0.02	0.33	
1H	230	436	-315	-2	0	2	-97	1	0.05	0.02	0.19	
1I	230	429	-357	2	0	-3	-145	1	0.05	0.02	0.29	
1J	230	429	-335	2	0	-3	-120	1	0.05	0.02	0.24	
1K	230	429	-357	-3	0	4	-145	1	0.05	0.02	0.29	

1L	230	429	-335	-3	0	4	-120	1	0.05	0.02	0.24
1M	230	434	-357	2	0	-3	-145	1	0.05	0.02	0.29
1N	230	434	-335	2	0	-3	-120	1	0.05	0.02	0.24
1O	230	434	-357	-3	0	4	-145	1	0.05	0.02	0.29
1P	230	434	-335	-3	0	4	-120	1	0.05	0.02	0.24
2	230	735	-594	-1	0	1	-227	1	0.09	0.03	0.45

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 23 NI 99 NF 97 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	342	307	0	0	0	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1B	0	342	433	0	0	0	-233	1	0.06	0.01	0.46	
1C	0	342	307	-1	0	-1	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1D	0	342	433	-1	0	-1	-233	1	0.06	0.01	0.46	
1E	0	345	307	0	0	0	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1F	0	345	433	0	0	0	-233	1	0.06	0.01	0.46	
1G	0	345	307	-1	0	-1	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1H	0	345	433	-1	0	-1	-233	1	0.06	0.01	0.46	
1I	0	342	351	1	0	0	-138	1	0.05	0.01	0.27	
1J	0	342	390	1	0	0	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1K	0	342	351	-2	0	-2	-138	1	0.05	0.01	0.27	
1L	0	342	390	-2	0	-2	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1M	0	345	351	1	0	0	-138	1	0.05	0.01	0.27	
1N	0	345	390	1	0	0	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1O	0	345	351	-2	0	-2	-138	1	0.05	0.01	0.27	
1P	0	345	390	-2	0	-2	-183	1	0.06	0.01	0.36	
2	0	585	636	-1	0	-1	-275	1	0.09	0.02	0.55	
1A	115	342	-41	0	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1B	115	342	85	0	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1C	115	342	-41	-1	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1D	115	342	85	-1	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1E	115	345	-41	0	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1F	115	345	85	0	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1G	115	345	-41	-1	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1H	115	345	85	-1	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1I	115	342	2	1	0	-1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1J	115	342	41	1	0	-1	65	1	0.01	0.01	0.13	
1K	115	342	2	-2	0	1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1L	115	342	41	-2	0	1	65	1	0.01	0.01	0.13	
1M	115	345	2	1	0	-1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1N	115	345	41	1	0	-1	65	1	0.01	0.01	0.13	
1O	115	345	2	-2	0	1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1P	115	345	41	-2	0	1	65	1	0.01	0.01	0.13	
2	115	585	37	-1	0	-0	112	1	0.01	0.02	0.22	
1A	230	342	-390	0	0	-1	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1B	230	342	-264	0	0	-1	-38	1	0.04	0.01	0.08	
1C	230	342	-390	-1	0	2	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1D	230	342	-264	-1	0	2	-38	1	0.04	0.01	0.08	
1E	230	345	-390	0	0	-1	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1F	230	345	-264	0	0	-1	-38	1	0.04	0.01	0.08	
1G	230	345	-390	-1	0	2	-183	1	0.06	0.01	0.36	
1H	230	345	-264	-1	0	2	-38	1	0.04	0.01	0.08	
1I	230	342	-346	1	0	-2	-133	1	0.05	0.01	0.26	
1J	230	342	-307	1	0	-2	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1K	230	342	-346	-2	0	4	-133	1	0.05	0.01	0.26	
1L	230	342	-307	-2	0	4	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1M	230	345	-346	1	0	-2	-133	1	0.05	0.01	0.26	
1N	230	345	-307	1	0	-2	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1O	230	345	-346	-2	0	4	-133	1	0.05	0.01	0.26	
1P	230	345	-307	-2	0	4	-88	1	0.04	0.01	0.17	
2	230	585	-562	-1	0	1	-190	1	0.08	0.02	0.38	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 24 NI 105 NF 103 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	338	306	2	0	2	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1B	0	338	431	2	0	2	-231	1	0.06	0.01	0.46	
1C	0	338	306	-2	0	-3	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1D	0	338	431	-2	0	-3	-231	1	0.06	0.01	0.46	
1E	0	348	306	2	0	2	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1F	0	348	431	2	0	2	-231	1	0.06	0.01	0.46	
1G	0	348	306	-2	0	-3	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1H	0	348	431	-2	0	-3	-231	1	0.06	0.01	0.46	
1I	0	341	349	2	0	1	-136	1	0.05	0.01	0.27	
1J	0	341	388	2	0	1	-180	1	0.06	0.01	0.36	
1K	0	341	349	-2	0	-2	-136	1	0.05	0.01	0.27	
1L	0	341	388	-2	0	-2	-180	1	0.06	0.01	0.36	
1M	0	345	349	2	0	1	-136	1	0.05	0.01	0.27	
1N	0	345	388	2	0	1	-180	1	0.06	0.01	0.36	
1O	0	345	349	-2	0	-2	-136	1	0.05	0.01	0.27	
1P	0	345	388	-2	0	-2	-180	1	0.06	0.01	0.36	
2	0	584	634	-1	0	-1	-272	1	0.09	0.02	0.54	
1A	115	338	-43	2	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1B	115	338	83	2	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1C	115	338	-43	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1D	115	338	83	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1E	115	348	-43	2	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1F	115	348	83	2	0	-0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1G	115	348	-43	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1H	115	348	83	-2	0	0	65	1	0.01	0.01	0.13	
1I	115	341	1	2	0	-1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1J	115	341	39	2	0	-1	65	1	0.01	0.01	0.13	
1K	115	341	1	-2	0	1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1L	115	341	39	-2	0	1	65	1	0.01	0.01	0.13	
1M	115	345	1	2	0	-1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1N	115	345	39	2	0	-1	65	1	0.01	0.01	0.13	
1O	115	345	1	-2	0	1	65	1	0.00	0.01	0.13	
1P	115	345	39	-2	0	1	65	1	0.01	0.01	0.13	
2	115	584	34	-1	0	-0	112	1	0.00	0.02	0.22	
1A	230	338	-391	2	0	-2	-184	1	0.06	0.01	0.37	
1B	230	338	-266	2	0	-2	-40	1	0.04	0.01	0.08	
1C	230	338	-391	-2	0	3	-184	1	0.06	0.01	0.37	
1D	230	338	-266	-2	0	3	-40	1	0.04	0.01	0.08	
1E	230	348	-391	2	0	-2	-184	1	0.06	0.01	0.37	
1F	230	348	-266	2	0	-2	-40	1	0.04	0.01	0.08	
1G	230	348	-391	-2	0	3	-184	1	0.06	0.01	0.37	
1H	230	348	-266	-2	0	3	-40	1	0.04	0.01	0.08	
1I	230	341	-348	2	0	-3	-134	1	0.05	0.01	0.27	
1J	230	341	-309	2	0	-3	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1K	230	341	-348	-2	0	4	-134	1	0.05	0.01	0.27	
1L	230	341	-309	-2	0	4	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1M	230	345	-348	2	0	-3	-134	1	0.05	0.01	0.27	
1N	230	345	-309	2	0	-3	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1O	230	345	-348	-2	0	4	-134	1	0.05	0.01	0.27	
1P	230	345	-309	-2	0	4	-90	1	0.04	0.01	0.18	
2	230	584	-565	-1	0	1	-193	1	0.08	0.02	0.38	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 25 NI 111 NF 109 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	428	330	3	0	4	-114	1	0.05	0.02	0.23	
1B	0	428	393	3	0	4	-187	1	0.06	0.02	0.37	
1C	0	428	330	-3	0	-3	-114	1	0.05	0.02	0.23	
1D	0	428	393	-3	0	-3	-187	1	0.06	0.02	0.37	
1E	0	434	330	3	0	4	-114	1	0.05	0.02	0.23	
1F	0	434	393	3	0	4	-187	1	0.06	0.02	0.37	
1G	0	434	330	-3	0	-3	-114	1	0.05	0.02	0.23	
1H	0	434	393	-3	0	-3	-187	1	0.06	0.02	0.37	
1I	0	427	352	4	0	4	-139	1	0.05	0.02	0.28	
1J	0	427	371	4	0	4	-162	1	0.05	0.02	0.32	
1K	0	427	352	-3	0	-3	-139	1	0.05	0.02	0.28	
1L	0	427	371	-3	0	-3	-162	1	0.05	0.02	0.32	
1M	0	435	352	4	0	4	-139	1	0.05	0.02	0.28	
1N	0	435	371	4	0	4	-162	1	0.05	0.02	0.32	
1O	0	435	352	-3	0	-3	-139	1	0.05	0.02	0.28	
1P	0	435	371	-3	0	-3	-162	1	0.05	0.02	0.32	

2	0	734	622	1	0	1	-259	1	0.09	0.03	0.51
1A	115	428	-19	3	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13
1B	115	428	45	3	0	-0	65	1	0.01	0.02	0.13
1C	115	428	-19	-3	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13
1D	115	428	45	-3	0	0	65	1	0.01	0.02	0.13
1E	115	434	-19	3	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13
1F	115	434	45	3	0	-0	65	1	0.01	0.02	0.13
1G	115	434	-19	-3	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13
1H	115	434	45	-3	0	0	65	1	0.01	0.02	0.13
1I	115	427	3	4	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13
1J	115	427	23	4	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13
1K	115	427	3	-3	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13
1L	115	427	23	-3	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13
1M	115	435	3	4	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13
1N	115	435	23	4	0	-0	65	1	0.00	0.02	0.13
1O	115	435	3	-3	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13
1P	115	435	23	-3	0	0	65	1	0.00	0.02	0.13
2	115	734	22	1	0	0	111	1	0.00	0.03	0.22
1A	230	428	-367	3	0	-4	-157	1	0.05	0.02	0.31
1B	230	428	-304	3	0	-4	-84	1	0.04	0.02	0.17
1C	230	428	-367	-3	0	3	-157	1	0.05	0.02	0.31
1D	230	428	-304	-3	0	3	-84	1	0.04	0.02	0.17
1E	230	434	-367	3	0	-4	-157	1	0.05	0.02	0.31
1F	230	434	-304	3	0	-4	-84	1	0.04	0.02	0.17
1G	230	434	-367	-3	0	3	-157	1	0.05	0.02	0.31
1H	230	434	-304	-3	0	3	-84	1	0.04	0.02	0.17
1I	230	427	-345	4	0	-4	-132	1	0.05	0.02	0.26
1J	230	427	-326	4	0	-4	-110	1	0.05	0.02	0.22
1K	230	427	-345	-3	0	3	-132	1	0.05	0.02	0.26
1L	230	427	-326	-3	0	3	-110	1	0.05	0.02	0.22
1M	230	435	-345	4	0	-4	-132	1	0.05	0.02	0.26
1N	230	435	-326	4	0	-4	-110	1	0.05	0.02	0.22
1O	230	435	-345	-3	0	3	-132	1	0.05	0.02	0.26
1P	230	435	-326	-3	0	3	-110	1	0.05	0.02	0.22
2	230	734	-577	1	0	-1	-208	1	0.08	0.03	0.41

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 26 NI 94 NF 93 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	414	89	2	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1B	0	414	91	2	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	414	89	-3	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1D	0	414	91	-3	0	-1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	439	89	2	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1F	0	439	91	2	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	439	89	-3	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1H	0	439	91	-3	0	-1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	421	89	5	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1J	0	421	90	5	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	421	89	-7	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	421	90	-7	0	-1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	432	89	5	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1N	0	432	90	5	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	432	89	-7	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1P	0	432	90	-7	0	-1	24	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	727	155	-2	0	-1	41	1	0.02	0.03	0.08	
1A	66	414	-110	2	0	-1	18	1	0.02	0.02	0.04	
1B	66	414	-108	2	0	-1	18	1	0.02	0.02	0.04	
1C	66	414	-110	-3	0	2	18	1	0.02	0.02	0.04	
1D	66	414	-108	-3	0	2	18	1	0.02	0.02	0.04	
1E	66	439	-110	2	0	-1	18	1	0.02	0.02	0.04	
1F	66	439	-108	2	0	-1	18	1	0.02	0.02	0.04	
1G	66	439	-110	-3	0	2	18	1	0.02	0.02	0.04	
1H	66	439	-108	-3	0	2	18	1	0.02	0.02	0.04	
1I	66	421	-109	5	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1J	66	421	-108	5	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1K	66	421	-109	-7	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1L	66	421	-108	-7	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1M	66	432	-109	5	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1N	66	432	-108	5	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1O	66	432	-109	-7	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1P	66	432	-108	-7	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04	
2	66	727	-186	-2	0	0	31	1	0.03	0.03	0.06	
1A	131	414	-308	2	0	-2	-119	1	0.04	0.02	0.24	
1B	131	414	-306	2	0	-2	-117	1	0.04	0.02	0.23	

1C	131	414	-308	-3	0	4	-119	1	0.04	0.02	0.24
1D	131	414	-306	-3	0	4	-117	1	0.04	0.02	0.23
1E	131	439	-308	2	0	-2	-119	1	0.04	0.02	0.24
1F	131	439	-306	2	0	-2	-117	1	0.04	0.02	0.23
1G	131	439	-308	-3	0	4	-119	1	0.04	0.02	0.24
1H	131	439	-306	-3	0	4	-117	1	0.04	0.02	0.23
1I	131	421	-308	5	0	9	-118	1	0.04	0.02	0.24
1J	131	421	-307	5	0	9	-118	1	0.04	0.02	0.23
1K	131	421	-308	-7	0	-8	-118	1	0.04	0.02	0.24
1L	131	421	-307	-7	0	-8	-118	1	0.04	0.02	0.23
1M	131	432	-308	5	0	9	-118	1	0.04	0.02	0.24
1N	131	432	-307	5	0	9	-118	1	0.04	0.02	0.23
1O	131	432	-308	-7	0	-8	-118	1	0.04	0.02	0.24
1P	131	432	-307	-7	0	-8	-118	1	0.04	0.02	0.23
2	131	727	-527	-2	0	1	-202	1	0.08	0.03	0.40

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 27 NI 100 NF 99 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	413	87	2	0	-0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1B	0	413	94	2	0	-0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	413	87	-3	0	-0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1D	0	413	94	-3	0	-0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	438	87	2	0	-0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1F	0	438	94	2	0	-0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	438	87	-3	0	-0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1H	0	438	94	-3	0	-0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	421	89	7	0	0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1J	0	421	91	7	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	421	89	-8	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	421	91	-8	0	-1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	430	89	7	0	0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1N	0	430	91	7	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	430	89	-8	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1P	0	430	91	-8	0	-1	24	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	726	156	-1	0	-0	41	1	0.02	0.03	0.08	
1A	66	413	-112	2	0	-1	17	1	0.02	0.02	0.03	
1B	66	413	-105	2	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1C	66	413	-112	-3	0	1	17	1	0.02	0.02	0.03	
1D	66	413	-105	-3	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1E	66	438	-112	2	0	-1	17	1	0.02	0.02	0.03	
1F	66	438	-105	2	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1G	66	438	-112	-3	0	1	17	1	0.02	0.02	0.03	
1H	66	438	-105	-3	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1I	66	421	-109	7	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1J	66	421	-107	7	0	-4	19	1	0.02	0.02	0.04	
1K	66	421	-109	-8	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1L	66	421	-107	-8	0	4	19	1	0.02	0.02	0.04	
1M	66	430	-109	7	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1N	66	430	-107	7	0	-4	19	1	0.02	0.02	0.04	
1O	66	430	-109	-8	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1P	66	430	-107	-8	0	4	19	1	0.02	0.02	0.04	
2	66	726	-185	-1	0	0	32	1	0.03	0.03	0.06	
1A	131	413	-310	2	0	-3	-121	1	0.04	0.02	0.24	
1B	131	413	-303	2	0	-3	-115	1	0.04	0.02	0.23	
1C	131	413	-310	-3	0	3	-121	1	0.04	0.02	0.24	
1D	131	413	-303	-3	0	3	-115	1	0.04	0.02	0.23	
1E	131	438	-310	2	0	-3	-121	1	0.04	0.02	0.24	
1F	131	438	-303	2	0	-3	-115	1	0.04	0.02	0.23	
1G	131	438	-310	-3	0	3	-121	1	0.04	0.02	0.24	
1H	131	438	-303	-3	0	3	-115	1	0.04	0.02	0.23	
1I	131	421	-308	7	0	-9	-119	1	0.04	0.02	0.24	
1J	131	421	-306	7	0	-9	-117	1	0.04	0.02	0.23	
1K	131	421	-308	-8	0	9	-119	1	0.04	0.02	0.24	
1L	131	421	-306	-8	0	9	-117	1	0.04	0.02	0.23	
1M	131	430	-308	7	0	-9	-119	1	0.04	0.02	0.24	
1N	131	430	-306	7	0	-9	-117	1	0.04	0.02	0.23	
1O	131	430	-308	-8	0	9	-119	1	0.04	0.02	0.24	
1P	131	430	-306	-8	0	9	-117	1	0.04	0.02	0.23	
2	131	726	-526	-1	0	1	-202	1	0.08	0.03	0.40	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

		daN		daN*m									

ASTA NUM. 28 NI 106 NF 105 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

		Sollecitazioni di calcolo e di verifica							Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	413	87	3	0	0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1B	0	413	94	3	0	0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	413	87	-2	0	0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1D	0	413	94	-2	0	0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	438	87	3	0	0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1F	0	438	94	3	0	0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	438	87	-2	0	0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1H	0	438	94	-2	0	0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	421	89	8	0	1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1J	0	421	91	8	0	1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	421	89	-7	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	421	91	-7	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	430	89	8	0	1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1N	0	430	91	8	0	1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	430	89	-7	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1P	0	430	91	-7	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	726	156	1	0	1	41	1	0.02	0.03	0.08	
1A	66	413	-112	3	0	-1	18	1	0.02	0.02	0.03	
1B	66	413	-105	3	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1C	66	413	-112	-2	0	1	18	1	0.02	0.02	0.03	
1D	66	413	-105	-2	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1E	66	438	-112	3	0	-1	18	1	0.02	0.02	0.03	
1F	66	438	-105	3	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1G	66	438	-112	-2	0	1	18	1	0.02	0.02	0.03	
1H	66	438	-105	-2	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1I	66	421	-109	8	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1J	66	421	-107	8	0	-4	19	1	0.02	0.02	0.04	
1K	66	421	-109	-7	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1L	66	421	-107	-7	0	4	19	1	0.02	0.02	0.04	
1M	66	430	-109	8	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1N	66	430	-107	8	0	-4	19	1	0.02	0.02	0.04	
1O	66	430	-109	-7	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1P	66	430	-107	-7	0	4	19	1	0.02	0.02	0.04	
2	66	726	-185	1	0	-0	31	1	0.03	0.03	0.06	
1A	131	413	-310	3	0	-3	-121	1	0.04	0.02	0.24	
1B	131	413	-303	3	0	-3	-115	1	0.04	0.02	0.23	
1C	131	413	-310	-2	0	3	-121	1	0.04	0.02	0.24	
1D	131	413	-303	-2	0	3	-115	1	0.04	0.02	0.23	
1E	131	438	-310	3	0	-3	-121	1	0.04	0.02	0.24	
1F	131	438	-303	3	0	-3	-115	1	0.04	0.02	0.23	
1G	131	438	-310	-2	0	3	-121	1	0.04	0.02	0.24	
1H	131	438	-303	-2	0	3	-115	1	0.04	0.02	0.23	
1I	131	421	-308	8	0	-9	-119	1	0.04	0.02	0.24	
1J	131	421	-306	8	0	-9	-117	1	0.04	0.02	0.23	
1K	131	421	-308	-7	0	9	-119	1	0.04	0.02	0.24	
1L	131	421	-306	-7	0	9	-117	1	0.04	0.02	0.23	
1M	131	430	-308	8	0	-9	-119	1	0.04	0.02	0.24	
1N	131	430	-306	8	0	-9	-117	1	0.04	0.02	0.23	
1O	131	430	-308	-7	0	9	-119	1	0.04	0.02	0.24	
1P	131	430	-306	-7	0	9	-117	1	0.04	0.02	0.23	
2	131	726	-527	1	0	-1	-202	1	0.08	0.03	0.40	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 29 NI 112 NF 111 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

		Sollecitazioni di calcolo e di verifica							Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	413	89	-1	0	0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1B	0	413	91	-1	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	413	89	-5	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1D	0	413	91	-5	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	437	89	-1	0	0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1F	0	437	91	-1	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	437	89	-5	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	

1H	0	437	91	-5	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05
1I	0	419	89	3	0	0	25	1	0.01	0.02	0.05
1J	0	419	90	3	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05
1K	0	419	89	-9	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05
1L	0	419	90	-9	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05
1M	0	431	89	3	0	0	25	1	0.01	0.02	0.05
1N	0	431	90	3	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05
1O	0	431	89	-9	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05
1P	0	431	90	-9	0	-0	24	1	0.01	0.02	0.05
2	0	725	155	-5	0	0	41	1	0.02	0.03	0.08
1A	66	413	-110	-1	0	3	18	1	0.02	0.02	0.04
1B	66	413	-108	-1	0	3	18	1	0.02	0.02	0.04
1C	66	413	-110	-5	0	1	18	1	0.02	0.02	0.04
1D	66	413	-108	-5	0	1	18	1	0.02	0.02	0.04
1E	66	437	-110	-1	0	3	18	1	0.02	0.02	0.04
1F	66	437	-108	-1	0	3	18	1	0.02	0.02	0.04
1G	66	437	-110	-5	0	1	18	1	0.02	0.02	0.04
1H	66	437	-108	-5	0	1	18	1	0.02	0.02	0.04
1I	66	419	-109	3	0	6	18	1	0.02	0.02	0.04
1J	66	419	-108	3	0	6	18	1	0.02	0.02	0.04
1K	66	419	-109	-9	0	-2	18	1	0.02	0.02	0.04
1L	66	419	-108	-9	0	-2	18	1	0.02	0.02	0.04
1M	66	431	-109	3	0	6	18	1	0.02	0.02	0.04
1N	66	431	-108	3	0	6	18	1	0.02	0.02	0.04
1O	66	431	-109	-9	0	-2	18	1	0.02	0.02	0.04
1P	66	431	-108	-9	0	-2	18	1	0.02	0.02	0.04
2	66	725	-186	-5	0	3	31	1	0.03	0.03	0.06
1A	131	413	-308	-1	0	7	-119	1	0.04	0.02	0.24
1B	131	413	-306	-1	0	7	-117	1	0.04	0.02	0.23
1C	131	413	-308	-5	0	2	-119	1	0.04	0.02	0.24
1D	131	413	-306	-5	0	2	-117	1	0.04	0.02	0.23
1E	131	437	-308	-1	0	7	-119	1	0.04	0.02	0.24
1F	131	437	-306	-1	0	7	-117	1	0.04	0.02	0.23
1G	131	437	-308	-5	0	2	-119	1	0.04	0.02	0.24
1H	131	437	-306	-5	0	2	-117	1	0.04	0.02	0.23
1I	131	419	-308	3	0	12	-119	1	0.04	0.02	0.24
1J	131	419	-307	3	0	12	-118	1	0.04	0.02	0.23
1K	131	419	-308	-9	0	-4	-119	1	0.04	0.02	0.24
1L	131	419	-307	-9	0	-4	-118	1	0.04	0.02	0.23
1M	131	431	-308	3	0	12	-119	1	0.04	0.02	0.24
1N	131	431	-307	3	0	12	-118	1	0.04	0.02	0.23
1O	131	431	-308	-9	0	-4	-119	1	0.04	0.02	0.24
1P	131	431	-307	-9	0	-4	-118	1	0.04	0.02	0.23
2	131	725	-527	-5	0	7	-202	1	0.08	0.03	0.40

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 30 NI 83 NF 84 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8000 0.8000 1.9200 3.5903 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	413	87	2	0	-0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1B	0	413	94	2	0	-0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	413	87	-3	0	-0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1D	0	413	94	-3	0	-0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	438	87	2	0	-0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1F	0	438	94	2	0	-0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	438	87	-3	0	-0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1H	0	438	94	-3	0	-0	23	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	421	89	7	0	0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1J	0	421	91	7	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	421	89	-8	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	421	91	-8	0	-1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	430	89	7	0	0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1N	0	430	91	7	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	430	89	-8	0	-1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1P	0	430	91	-8	0	-1	24	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	726	156	-1	0	-0	41	1	0.02	0.03	0.08	
1A	66	413	-112	2	0	-1	18	1	0.02	0.02	0.03	
1B	66	413	-105	2	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1C	66	413	-112	-3	0	1	18	1	0.02	0.02	0.03	
1D	66	413	-105	-3	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1E	66	438	-112	2	0	-1	18	1	0.02	0.02	0.03	
1F	66	438	-105	2	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1G	66	438	-112	-3	0	1	18	1	0.02	0.02	0.03	
1H	66	438	-105	-3	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1I	66	421	-110	7	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04	
1J	66	421	-107	7	0	-4	19	1	0.02	0.02	0.04	
1K	66	421	-110	-8	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04	

1L	66	421	-107	-8	0	4	19	1	0.02	0.02	0.04
1M	66	430	-110	7	0	-4	18	1	0.02	0.02	0.04
1N	66	430	-107	7	0	-4	19	1	0.02	0.02	0.04
1O	66	430	-110	-8	0	4	18	1	0.02	0.02	0.04
1P	66	430	-107	-8	0	4	19	1	0.02	0.02	0.04
2	66	726	-185	-1	0	0	31	1	0.03	0.03	0.06
1A	131	413	-310	2	0	-3	-121	1	0.04	0.02	0.24
1B	131	413	-303	2	0	-3	-115	1	0.04	0.02	0.23
1C	131	413	-310	-3	0	3	-121	1	0.04	0.02	0.24
1D	131	413	-303	-3	0	3	-115	1	0.04	0.02	0.23
1E	131	438	-310	2	0	-3	-121	1	0.04	0.02	0.24
1F	131	438	-303	2	0	-3	-115	1	0.04	0.02	0.23
1G	131	438	-310	-3	0	3	-121	1	0.04	0.02	0.24
1H	131	438	-303	-3	0	3	-115	1	0.04	0.02	0.23
1I	131	421	-308	7	0	-9	-119	1	0.04	0.02	0.24
1J	131	421	-306	7	0	-9	-117	1	0.04	0.02	0.23
1K	131	421	-308	-8	0	9	-119	1	0.04	0.02	0.24
1L	131	421	-306	-8	0	9	-117	1	0.04	0.02	0.23
1M	131	430	-308	7	0	-9	-119	1	0.04	0.02	0.24
1N	131	430	-306	7	0	-9	-117	1	0.04	0.02	0.23
1O	131	430	-308	-8	0	9	-119	1	0.04	0.02	0.24
1P	131	430	-306	-8	0	9	-117	1	0.04	0.02	0.23
2	131	726	-527	-1	0	1	-202	1	0.08	0.03	0.40

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 31 NI 118 NF 117 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8500 0.8500 2.0400 3.8103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	437	92	3	0	1	27	1	0.01	0.02	0.05	
1B	0	437	99	3	0	1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	437	92	-2	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1D	0	437	99	-2	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	464	92	3	0	1	27	1	0.01	0.02	0.05	
1F	0	464	99	3	0	1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	464	92	-2	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1H	0	464	99	-2	0	0	24	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	446	95	8	0	1	26	1	0.01	0.02	0.05	
1J	0	446	97	8	0	1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	446	95	-7	0	-0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	446	97	-7	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	455	95	8	0	1	26	1	0.01	0.02	0.05	
1N	0	455	97	8	0	1	25	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	455	95	-7	0	-0	26	1	0.01	0.02	0.05	
1P	0	455	97	-7	0	-0	25	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	770	166	1	0	1	43	1	0.02	0.03	0.09	
1A	66	437	-118	3	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1B	66	437	-111	3	0	-1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1C	66	437	-118	-2	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1D	66	437	-111	-2	0	1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1E	66	464	-118	3	0	-1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1F	66	464	-111	3	0	-1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1G	66	464	-118	-2	0	1	19	1	0.02	0.02	0.04	
1H	66	464	-111	-2	0	1	20	1	0.02	0.02	0.04	
1I	66	446	-116	8	0	-5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1J	66	446	-114	8	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1K	66	446	-116	-7	0	5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1L	66	446	-114	-7	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1M	66	455	-116	8	0	-5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1N	66	455	-114	8	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1O	66	455	-116	-7	0	5	19	1	0.02	0.02	0.04	
1P	66	455	-114	-7	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
2	66	770	-196	1	0	-0	33	1	0.03	0.03	0.07	
1A	131	437	-329	3	0	-3	-128	1	0.05	0.02	0.25	
1B	131	437	-322	3	0	-3	-122	1	0.05	0.02	0.24	
1C	131	437	-329	-2	0	3	-128	1	0.05	0.02	0.25	
1D	131	437	-322	-2	0	3	-122	1	0.05	0.02	0.24	
1E	131	464	-329	3	0	-3	-128	1	0.05	0.02	0.25	
1F	131	464	-322	3	0	-3	-122	1	0.05	0.02	0.24	
1G	131	464	-329	-2	0	3	-128	1	0.05	0.02	0.25	
1H	131	464	-322	-2	0	3	-122	1	0.05	0.02	0.24	
1I	131	446	-327	8	0	-10	-126	1	0.05	0.02	0.25	
1J	131	446	-324	8	0	-10	-124	1	0.05	0.02	0.25	
1K	131	446	-327	-7	0	9	-126	1	0.05	0.02	0.25	
1L	131	446	-324	-7	0	9	-124	1	0.05	0.02	0.25	
1M	131	455	-327	8	0	-10	-126	1	0.05	0.02	0.25	
1N	131	455	-324	8	0	-10	-124	1	0.05	0.02	0.25	
1O	131	455	-327	-7	0	9	-126	1	0.05	0.02	0.25	

1P	131	455	-324	-7	0	9	-124	1	0.05	0.02	0.25
2	131	770	-559	1	0	-1	-214	1	0.08	0.03	0.43

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 32 NI 115 NF 116 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8500 0.8500 2.0400 3.8103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	307	270	1	0	1	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1B	0	307	279	1	0	1	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1C	0	307	270	-3	0	-3	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1D	0	307	279	-3	0	-3	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1E	0	326	270	1	0	1	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1F	0	326	279	1	0	1	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1G	0	326	270	-3	0	-3	-86	1	0.04	0.01	0.17	
1H	0	326	279	-3	0	-3	-92	1	0.04	0.01	0.18	
1I	0	313	273	5	0	6	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1J	0	313	276	5	0	6	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1K	0	313	273	-8	0	-7	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1L	0	313	276	-8	0	-7	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1M	0	320	273	5	0	6	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1N	0	320	276	5	0	6	-90	1	0.04	0.01	0.18	
1O	0	320	273	-8	0	-7	-88	1	0.04	0.01	0.17	
1P	0	320	276	-8	0	-7	-90	1	0.04	0.01	0.18	
2	0	540	472	-2	0	-1	-152	1	0.07	0.02	0.30	
1A	55	307	94	1	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1B	55	307	102	1	0	1	13	1	0.01	0.01	0.02	
1C	55	307	94	-3	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1D	55	307	102	-3	0	-1	13	1	0.01	0.01	0.02	
1E	55	326	94	1	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1F	55	326	102	1	0	1	13	1	0.01	0.01	0.02	
1G	55	326	94	-3	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1H	55	326	102	-3	0	-1	13	1	0.01	0.01	0.02	
1I	55	313	97	5	0	3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1J	55	313	99	5	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1K	55	313	97	-8	0	-3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1L	55	313	99	-8	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1M	55	320	97	5	0	3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1N	55	320	99	5	0	3	13	1	0.01	0.01	0.03	
1O	55	320	97	-8	0	-3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1P	55	320	99	-8	0	-3	13	1	0.01	0.01	0.03	
2	55	540	167	-2	0	-0	23	1	0.02	0.02	0.05	
1A	110	307	-83	1	0	0	17	1	0.01	0.01	0.03	
1B	110	307	-75	1	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1C	110	307	-83	-3	0	1	17	1	0.01	0.01	0.03	
1D	110	307	-75	-3	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04	
1E	110	326	-83	1	0	0	17	1	0.01	0.01	0.03	
1F	110	326	-75	1	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1G	110	326	-83	-3	0	1	17	1	0.01	0.01	0.03	
1H	110	326	-75	-3	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04	
1I	110	313	-80	5	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1J	110	313	-78	5	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04	
1K	110	313	-80	-8	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1L	110	313	-78	-8	0	1	19	1	0.01	0.01	0.04	
1M	110	320	-80	5	0	0	18	1	0.01	0.01	0.04	
1N	110	320	-78	5	0	0	19	1	0.01	0.01	0.04	
1O	110	320	-80	-8	0	1	18	1	0.01	0.01	0.04	
1P	110	320	-78	-8	0	1	19	1	0.01	0.01	0.04	
2	110	540	-137	-2	0	1	32	1	0.02	0.02	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 33 NI 117 NF 115 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.8500 0.8500 2.0400 3.8103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	355	323	4	0	5	-89	1	0.05	0.01	0.18
1B	0	355	454	4	0	5	-240	1	0.07	0.01	0.48
1C	0	355	323	-4	0	-4	-89	1	0.05	0.01	0.18
1D	0	355	454	-4	0	-4	-240	1	0.07	0.01	0.48
1E	0	366	323	4	0	5	-89	1	0.05	0.02	0.18
1F	0	366	454	4	0	5	-240	1	0.07	0.02	0.48
1G	0	366	323	-4	0	-4	-89	1	0.05	0.02	0.18
1H	0	366	454	-4	0	-4	-240	1	0.07	0.02	0.48
1I	0	358	368	3	0	2	-141	1	0.05	0.01	0.28
1J	0	358	409	3	0	2	-188	1	0.06	0.01	0.37
1K	0	358	368	-2	0	-2	-141	1	0.05	0.01	0.28
1L	0	358	409	-2	0	-2	-188	1	0.06	0.01	0.37
1M	0	362	368	3	0	2	-141	1	0.05	0.02	0.28
1N	0	362	409	3	0	2	-188	1	0.06	0.02	0.37
1O	0	362	368	-2	0	-2	-141	1	0.05	0.02	0.28
1P	0	362	409	-2	0	-2	-188	1	0.06	0.02	0.37
2	0	614	668	0	0	1	-283	1	0.10	0.03	0.56
1A	115	355	-47	4	0	-0	69	1	0.01	0.01	0.14
1B	115	355	84	4	0	-0	69	1	0.01	0.01	0.14
1C	115	355	-47	-4	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14
1D	115	355	84	-4	0	0	69	1	0.01	0.01	0.14
1E	115	366	-47	4	0	-0	69	1	0.01	0.02	0.14
1F	115	366	84	4	0	-0	69	1	0.01	0.02	0.14
1G	115	366	-47	-4	0	0	69	1	0.01	0.02	0.14
1H	115	366	84	-4	0	0	69	1	0.01	0.02	0.14
1I	115	358	-2	3	0	-1	69	1	0.00	0.01	0.14
1J	115	358	39	3	0	-1	69	1	0.01	0.01	0.14
1K	115	358	-2	-2	0	1	69	1	0.00	0.01	0.14
1L	115	358	39	-2	0	1	69	1	0.01	0.01	0.14
1M	115	362	-2	3	0	-1	69	1	0.00	0.02	0.14
1N	115	362	39	3	0	-1	69	1	0.01	0.02	0.14
1O	115	362	-2	-2	0	1	69	1	0.00	0.02	0.14
1P	115	362	39	-2	0	1	69	1	0.01	0.02	0.14
2	115	614	31	0	0	-0	119	1	0.00	0.03	0.24
1A	230	355	-417	4	0	-5	-197	1	0.06	0.01	0.39
1B	230	355	-286	4	0	-5	-47	1	0.04	0.01	0.09
1C	230	355	-417	-4	0	5	-197	1	0.06	0.01	0.39
1D	230	355	-286	-4	0	5	-47	1	0.04	0.01	0.09
1E	230	366	-417	4	0	-5	-197	1	0.06	0.02	0.39
1F	230	366	-286	4	0	-5	-47	1	0.04	0.02	0.09
1G	230	366	-417	-4	0	5	-197	1	0.06	0.02	0.39
1H	230	366	-286	-4	0	5	-47	1	0.04	0.02	0.09
1I	230	358	-372	3	0	-5	-145	1	0.05	0.01	0.29
1J	230	358	-331	3	0	-5	-99	1	0.05	0.01	0.20
1K	230	358	-372	-2	0	4	-145	1	0.05	0.01	0.29
1L	230	358	-331	-2	0	4	-99	1	0.05	0.01	0.20
1M	230	362	-372	3	0	-5	-145	1	0.05	0.02	0.29
1N	230	362	-331	3	0	-5	-99	1	0.05	0.02	0.20
1O	230	362	-372	-2	0	4	-145	1	0.05	0.02	0.29
1P	230	362	-331	-2	0	4	-99	1	0.05	0.02	0.20
2	230	614	-605	0	0	-1	-210	1	0.09	0.03	0.42

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 34 NI 123 NF 121 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.9000 0.9000 2.1600 4.0303 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	469	387	6	0	7	-148	1	0.06	0.02	0.29	
1B	0	469	445	6	0	7	-214	1	0.06	0.02	0.43	
1C	0	469	387	-4	0	-4	-148	1	0.06	0.02	0.29	
1D	0	469	445	-4	0	-4	-214	1	0.06	0.02	0.43	
1E	0	471	387	6	0	7	-148	1	0.06	0.02	0.29	
1F	0	471	445	6	0	7	-214	1	0.06	0.02	0.43	
1G	0	471	387	-4	0	-4	-148	1	0.06	0.02	0.29	
1H	0	471	445	-4	0	-4	-214	1	0.06	0.02	0.43	
1I	0	468	406	5	0	6	-169	1	0.06	0.02	0.34	
1J	0	468	427	5	0	6	-193	1	0.06	0.02	0.38	
1K	0	468	406	-2	0	-3	-169	1	0.06	0.02	0.34	
1L	0	468	427	-2	0	-3	-193	1	0.06	0.02	0.38	
1M	0	472	406	5	0	6	-169	1	0.06	0.02	0.34	
1N	0	472	427	5	0	6	-193	1	0.06	0.02	0.38	
1O	0	472	406	-2	0	-3	-169	1	0.06	0.02	0.34	
1P	0	472	427	-2	0	-3	-193	1	0.06	0.02	0.38	
2	0	801	715	2	0	2	-310	1	0.10	0.03	0.62	
1A	115	469	-4	6	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1B	115	469	54	6	0	-0	73	1	0.01	0.02	0.14	

1C	115	469	-4	-4	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14
1D	115	469	54	-4	0	-0	73	1	0.01	0.02	0.14
1E	115	471	-4	6	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14
1F	115	471	54	6	0	-0	73	1	0.01	0.02	0.14
1G	115	471	-4	-4	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14
1H	115	471	54	-4	0	-0	73	1	0.01	0.02	0.14
1I	115	468	15	5	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14
1J	115	468	36	5	0	-0	73	1	0.01	0.02	0.14
1K	115	468	15	-2	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14
1L	115	468	36	-2	0	-0	73	1	0.01	0.02	0.14
1M	115	472	15	5	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14
1N	115	472	36	5	0	-0	73	1	0.01	0.02	0.14
1O	115	472	15	-2	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14
1P	115	472	36	-2	0	-0	73	1	0.01	0.02	0.14
2	115	801	42	2	0	-0	125	1	0.01	0.03	0.25
1A	230	469	-395	6	0	-7	-156	1	0.06	0.02	0.31
1B	230	469	-337	6	0	-7	-90	1	0.05	0.02	0.18
1C	230	469	-395	-4	0	4	-156	1	0.06	0.02	0.31
1D	230	469	-337	-4	0	4	-90	1	0.05	0.02	0.18
1E	230	471	-395	6	0	-7	-156	1	0.06	0.02	0.31
1F	230	471	-337	6	0	-7	-90	1	0.05	0.02	0.18
1G	230	471	-395	-4	0	4	-156	1	0.06	0.02	0.31
1H	230	471	-337	-4	0	4	-90	1	0.05	0.02	0.18
1I	230	468	-376	5	0	-6	-135	1	0.05	0.02	0.27
1J	230	468	-355	5	0	-6	-111	1	0.05	0.02	0.22
1K	230	468	-376	-2	0	3	-135	1	0.05	0.02	0.27
1L	230	468	-355	-2	0	3	-111	1	0.05	0.02	0.22
1M	230	472	-376	5	0	-6	-135	1	0.05	0.02	0.27
1N	230	472	-355	5	0	-6	-111	1	0.05	0.02	0.22
1O	230	472	-376	-2	0	3	-135	1	0.05	0.02	0.27
1P	230	472	-355	-2	0	3	-111	1	0.05	0.02	0.22
2	230	801	-631	2	0	-2	-213	1	0.09	0.03	0.42

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 35 NI 121 NF 122 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.9000 0.9000 2.1600 4.0303 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	324	290	3	0	3	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1B	0	324	292	3	0	3	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1C	0	324	290	-1	0	-1	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1D	0	324	292	-1	0	-1	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1E	0	346	290	3	0	3	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1F	0	346	292	3	0	3	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1G	0	346	290	-1	0	-1	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1H	0	346	292	-1	0	-1	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1I	0	330	290	6	0	7	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1J	0	330	292	6	0	7	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1K	0	330	290	-4	0	-5	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1L	0	330	292	-4	0	-5	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1M	0	340	290	6	0	7	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1N	0	340	292	6	0	7	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1O	0	340	290	-4	0	-5	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1P	0	340	292	-4	0	-5	-95	1	0.04	0.01	0.19	
2	0	572	500	2	0	1	-162	1	0.07	0.02	0.32	
1A	55	324	103	3	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1B	55	324	105	3	0	1	14	1	0.02	0.01	0.03	
1C	55	324	103	-1	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1D	55	324	105	-1	0	-1	14	1	0.02	0.01	0.03	
1E	55	346	103	3	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1F	55	346	105	3	0	1	14	1	0.02	0.01	0.03	
1G	55	346	103	-1	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1H	55	346	105	-1	0	-1	14	1	0.02	0.01	0.03	
1I	55	330	103	6	0	3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1J	55	330	105	6	0	3	14	1	0.02	0.01	0.03	
1K	55	330	103	-4	0	-3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1L	55	330	105	-4	0	-3	14	1	0.02	0.01	0.03	
1M	55	340	103	6	0	3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1N	55	340	105	6	0	3	14	1	0.02	0.01	0.03	
1O	55	340	103	-4	0	-3	14	1	0.01	0.01	0.03	
1P	55	340	105	-4	0	-3	14	1	0.02	0.01	0.03	
2	55	572	178	2	0	0	24	1	0.03	0.02	0.05	
1A	110	324	-84	3	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04	
1B	110	324	-82	3	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04	
1C	110	324	-84	-1	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1D	110	324	-82	-1	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1E	110	346	-84	3	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04	
1F	110	346	-82	3	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04	

1G	110	346	-84	-1	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04
1H	110	346	-82	-1	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04
1I	110	330	-84	6	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04
1J	110	330	-82	6	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04
1K	110	330	-84	-4	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04
1L	110	330	-82	-4	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04
1M	110	340	-84	6	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04
1N	110	340	-82	6	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04
1O	110	340	-84	-4	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04
1P	110	340	-82	-4	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04
2	110	572	-144	2	0	-1	34	1	0.02	0.02	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 36 NI 124 NF 123 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.9000 0.9000 2.1600 4.0303 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	463	100	2	0	0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1B	0	463	102	2	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	463	100	-2	0	0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1D	0	463	102	-2	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	490	100	2	0	0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1F	0	490	102	2	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	490	100	-2	0	0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1H	0	490	102	-2	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	472	101	7	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1J	0	472	101	7	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	472	101	-6	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	472	101	-6	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	481	101	7	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1N	0	481	101	7	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	481	101	-6	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1P	0	481	101	-6	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	814	175	0	0	0	46	1	0.03	0.03	0.09	
1A	66	463	-123	2	0	2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1B	66	463	-121	2	0	2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1C	66	463	-123	-2	0	-2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1D	66	463	-121	-2	0	-2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1E	66	490	-123	2	0	2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1F	66	490	-121	2	0	2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1G	66	490	-123	-2	0	-2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1H	66	490	-121	-2	0	-2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1I	66	472	-122	7	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1J	66	472	-121	7	0	5	21	1	0.02	0.02	0.04	
1K	66	472	-122	-6	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1L	66	472	-121	-6	0	-5	21	1	0.02	0.02	0.04	
1M	66	481	-122	7	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1N	66	481	-121	7	0	5	21	1	0.02	0.02	0.04	
1O	66	481	-122	-6	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1P	66	481	-121	-6	0	-5	21	1	0.02	0.02	0.04	
2	66	814	-208	0	0	-0	35	1	0.03	0.03	0.07	
1A	131	463	-345	2	0	3	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1B	131	463	-343	2	0	3	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1C	131	463	-345	-2	0	-3	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1D	131	463	-343	-2	0	-3	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1E	131	490	-345	2	0	3	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1F	131	490	-343	2	0	3	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1G	131	490	-345	-2	0	-3	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1H	131	490	-343	-2	0	-3	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1I	131	472	-345	7	0	9	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1J	131	472	-344	7	0	9	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1K	131	472	-345	-6	0	-9	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1L	131	472	-344	-6	0	-9	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1M	131	481	-345	7	0	9	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1N	131	481	-344	7	0	9	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1O	131	481	-345	-6	0	-9	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1P	131	481	-344	-6	0	-9	-132	1	0.05	0.02	0.26	
2	131	814	-592	0	0	-0	-227	1	0.09	0.03	0.45	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 37 NI 130 NF 129 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.4500 0.4500 1.0800 2.0503 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	249	-11	-7	0	-3	53	1	0.00	0.01	0.10	
1B	0	249	-8	-7	0	-3	51	1	0.00	0.01	0.10	
1C	0	249	-11	-14	0	-7	53	1	0.00	0.01	0.10	
1D	0	249	-8	-14	0	-7	51	1	0.00	0.01	0.10	
1E	0	378	-11	-7	0	-3	53	1	0.00	0.02	0.10	
1F	0	378	-8	-7	0	-3	51	1	0.00	0.02	0.10	
1G	0	378	-11	-14	0	-7	53	1	0.00	0.02	0.10	
1H	0	378	-8	-14	0	-7	51	1	0.00	0.02	0.10	
1I	0	288	-12	-1	0	-1	54	1	0.00	0.01	0.11	
1J	0	288	-7	-1	0	-1	50	1	0.00	0.01	0.10	
1K	0	288	-12	-20	0	-10	54	1	0.00	0.01	0.11	
1L	0	288	-7	-20	0	-10	50	1	0.00	0.01	0.10	
1M	0	339	-12	-1	0	-1	54	1	0.00	0.01	0.11	
1N	0	339	-7	-1	0	-1	50	1	0.00	0.01	0.10	
1O	0	339	-12	-20	0	-10	54	1	0.00	0.01	0.11	
1P	0	339	-7	-20	0	-10	50	1	0.00	0.01	0.10	
2	0	512	-8	-18	0	-9	84	1	0.00	0.02	0.17	
1A	66	249	-124	-7	0	1	8	1	0.02	0.01	0.02	
1B	66	249	-122	-7	0	1	8	1	0.02	0.01	0.02	
1C	66	249	-124	-14	0	2	8	1	0.02	0.01	0.02	
1D	66	249	-122	-14	0	2	8	1	0.02	0.01	0.02	
1E	66	378	-124	-7	0	1	8	1	0.02	0.02	0.02	
1F	66	378	-122	-7	0	1	8	1	0.02	0.02	0.02	
1G	66	378	-124	-14	0	2	8	1	0.02	0.02	0.02	
1H	66	378	-122	-14	0	2	8	1	0.02	0.02	0.02	
1I	66	288	-126	-1	0	0	8	1	0.02	0.01	0.02	
1J	66	288	-120	-1	0	0	9	1	0.02	0.01	0.02	
1K	66	288	-126	-20	0	3	8	1	0.02	0.01	0.02	
1L	66	288	-120	-20	0	3	9	1	0.02	0.01	0.02	
1M	66	339	-126	-1	0	0	8	1	0.02	0.01	0.02	
1N	66	339	-120	-1	0	0	9	1	0.02	0.01	0.02	
1O	66	339	-126	-20	0	3	8	1	0.02	0.01	0.02	
1P	66	339	-120	-20	0	3	9	1	0.02	0.01	0.02	
2	66	512	-203	-18	0	3	15	1	0.03	0.02	0.03	
1A	131	249	-238	-7	0	6	-110	1	0.03	0.01	0.22	
1B	131	249	-236	-7	0	6	-109	1	0.03	0.01	0.22	
1C	131	249	-238	-14	0	11	-110	1	0.03	0.01	0.22	
1D	131	249	-236	-14	0	11	-109	1	0.03	0.01	0.22	
1E	131	378	-238	-7	0	6	-110	1	0.03	0.02	0.22	
1F	131	378	-236	-7	0	6	-109	1	0.03	0.02	0.22	
1G	131	378	-238	-14	0	11	-110	1	0.03	0.02	0.22	
1H	131	378	-236	-14	0	11	-109	1	0.03	0.02	0.22	
1I	131	288	-240	-1	0	1	-111	1	0.03	0.01	0.22	
1J	131	288	-234	-1	0	1	-108	1	0.03	0.01	0.21	
1K	131	288	-240	-20	0	16	-111	1	0.03	0.01	0.22	
1L	131	288	-234	-20	0	16	-108	1	0.03	0.01	0.21	
1M	131	339	-240	-1	0	1	-111	1	0.03	0.01	0.22	
1N	131	339	-234	-1	0	1	-108	1	0.03	0.01	0.21	
1O	131	339	-240	-20	0	16	-111	1	0.03	0.01	0.22	
1P	131	339	-234	-20	0	16	-108	1	0.03	0.01	0.21	
2	131	512	-397	-18	0	14	-182	1	0.06	0.02	0.36	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 38 NI 127 NF 128 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.4500 0.4500 1.0800 2.0503 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	129	194	15	0	12	-74	1	0.03	0.01	0.15	
1B	0	129	197	15	0	12	-76	1	0.03	0.01	0.15	
1C	0	129	194	10	0	7	-74	1	0.03	0.01	0.15	
1D	0	129	197	10	0	7	-76	1	0.03	0.01	0.15	
1E	0	270	194	15	0	12	-74	1	0.03	0.01	0.15	
1F	0	270	197	15	0	12	-76	1	0.03	0.01	0.15	
1G	0	270	194	10	0	7	-74	1	0.03	0.01	0.15	
1H	0	270	197	10	0	7	-76	1	0.03	0.01	0.15	
1I	0	175	193	19	0	14	-74	1	0.03	0.01	0.15	
1J	0	175	197	19	0	14	-77	1	0.03	0.01	0.15	
1K	0	175	193	6	0	5	-74	1	0.03	0.01	0.15	

1L	0	175	197	6	0	5	-77	1	0.03	0.01	0.15
1M	0	225	193	19	0	14	-74	1	0.03	0.01	0.15
1N	0	225	197	19	0	14	-77	1	0.03	0.01	0.15
1O	0	225	193	6	0	5	-74	1	0.03	0.01	0.15
1P	0	225	197	6	0	5	-77	1	0.03	0.01	0.15
2	0	331	329	21	0	16	-126	1	0.05	0.01	0.25
1A	55	129	98	15	0	3	6	1	0.01	0.01	0.01
1B	55	129	102	15	0	3	6	1	0.01	0.01	0.01
1C	55	129	98	10	0	2	6	1	0.01	0.01	0.01
1D	55	129	102	10	0	2	6	1	0.01	0.01	0.01
1E	55	270	98	15	0	3	6	1	0.01	0.01	0.01
1F	55	270	102	15	0	3	6	1	0.01	0.01	0.01
1G	55	270	98	10	0	2	6	1	0.01	0.01	0.01
1H	55	270	102	10	0	2	6	1	0.01	0.01	0.01
1I	55	175	98	19	0	4	6	1	0.01	0.01	0.01
1J	55	175	102	19	0	4	6	1	0.01	0.01	0.01
1K	55	175	98	6	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01
1L	55	175	102	6	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01
1M	55	225	98	19	0	4	6	1	0.01	0.01	0.01
1N	55	225	102	19	0	4	6	1	0.01	0.01	0.01
1O	55	225	98	6	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01
1P	55	225	102	6	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01
2	55	331	166	21	0	4	10	1	0.02	0.01	0.02
1A	110	129	3	15	0	-5	34	1	0.00	0.01	0.07
1B	110	129	6	15	0	-5	36	1	0.00	0.01	0.07
1C	110	129	3	10	0	-3	34	1	0.00	0.01	0.07
1D	110	129	6	10	0	-3	36	1	0.00	0.01	0.07
1E	110	270	3	15	0	-5	34	1	0.00	0.01	0.07
1F	110	270	6	15	0	-5	36	1	0.00	0.01	0.07
1G	110	270	3	10	0	-3	34	1	0.00	0.01	0.07
1H	110	270	6	10	0	-3	36	1	0.00	0.01	0.07
1I	110	175	2	19	0	-6	33	1	0.00	0.01	0.07
1J	110	175	7	19	0	-6	36	1	0.00	0.01	0.07
1K	110	175	2	6	0	-2	33	1	0.00	0.01	0.07
1L	110	175	7	6	0	-2	36	1	0.00	0.01	0.07
1M	110	225	2	19	0	-6	33	1	0.00	0.01	0.07
1N	110	225	7	19	0	-6	36	1	0.00	0.01	0.07
1O	110	225	2	6	0	-2	33	1	0.00	0.01	0.07
1P	110	225	7	6	0	-2	36	1	0.00	0.01	0.07
2	110	331	2	21	0	-7	57	1	0.00	0.01	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 39 NI 129 NF 127 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.4500 0.4500 1.0800 2.0503 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	125	155	2	0	3	-26	1	0.02	0.01	0.05	
1B	0	125	284	2	0	3	-175	1	0.04	0.01	0.35	
1C	0	125	155	-1	0	1	-26	1	0.02	0.01	0.05	
1D	0	125	284	-1	0	1	-175	1	0.04	0.01	0.35	
1E	0	138	155	2	0	3	-26	1	0.02	0.01	0.05	
1F	0	138	284	2	0	3	-175	1	0.04	0.01	0.35	
1G	0	138	155	-1	0	1	-26	1	0.02	0.01	0.05	
1H	0	138	284	-1	0	1	-175	1	0.04	0.01	0.35	
1I	0	127	199	2	0	3	-77	1	0.03	0.01	0.15	
1J	0	127	240	2	0	3	-124	1	0.03	0.01	0.25	
1K	0	127	199	-0	0	1	-77	1	0.03	0.01	0.15	
1L	0	127	240	-0	0	1	-124	1	0.03	0.01	0.25	
1M	0	137	199	2	0	3	-77	1	0.03	0.01	0.15	
1N	0	137	240	2	0	3	-124	1	0.03	0.01	0.25	
1O	0	137	199	-0	0	1	-77	1	0.03	0.01	0.15	
1P	0	137	240	-0	0	1	-124	1	0.03	0.01	0.25	
2	0	218	374	1	0	4	-170	1	0.05	0.01	0.34	
1A	115	125	-45	2	0	1	37	1	0.01	0.01	0.07	
1B	115	125	84	2	0	1	37	1	0.01	0.01	0.07	
1C	115	125	-45	-1	0	2	37	1	0.01	0.01	0.07	
1D	115	125	84	-1	0	2	37	1	0.01	0.01	0.07	
1E	115	138	-45	2	0	1	37	1	0.01	0.01	0.07	
1F	115	138	84	2	0	1	37	1	0.01	0.01	0.07	
1G	115	138	-45	-1	0	2	37	1	0.01	0.01	0.07	
1H	115	138	84	-1	0	2	37	1	0.01	0.01	0.07	
1I	115	127	-1	2	0	1	37	1	0.00	0.01	0.07	
1J	115	127	40	2	0	1	37	1	0.01	0.01	0.07	
1K	115	127	-1	-0	0	2	37	1	0.00	0.01	0.07	
1L	115	127	40	-0	0	2	37	1	0.01	0.01	0.07	
1M	115	137	-1	2	0	1	37	1	0.00	0.01	0.07	
1N	115	137	40	2	0	1	37	1	0.01	0.01	0.07	
1O	115	137	-1	-0	0	2	37	1	0.00	0.01	0.07	

1P	115	137	40	-0	0	2	37	1	0.01	0.01	0.07
2	115	218	33	1	0	2	64	1	0.00	0.01	0.13
1A	230	125	-244	2	0	-1	-129	1	0.04	0.01	0.26
1B	230	125	-115	2	0	-1	19	1	0.02	0.01	0.04
1C	230	125	-244	-1	0	2	-129	1	0.04	0.01	0.26
1D	230	125	-115	-1	0	2	19	1	0.02	0.01	0.04
1E	230	138	-244	2	0	-1	-129	1	0.04	0.01	0.26
1F	230	138	-115	2	0	-1	19	1	0.02	0.01	0.04
1G	230	138	-244	-1	0	2	-129	1	0.04	0.01	0.26
1H	230	138	-115	-1	0	2	19	1	0.02	0.01	0.04
1I	230	127	-200	2	0	-1	-78	1	0.03	0.01	0.16
1J	230	127	-159	2	0	-1	-31	1	0.02	0.01	0.06
1K	230	127	-200	-0	0	3	-78	1	0.03	0.01	0.16
1L	230	127	-159	-0	0	3	-31	1	0.02	0.01	0.06
1M	230	137	-200	2	0	-1	-78	1	0.03	0.01	0.16
1N	230	137	-159	2	0	-1	-31	1	0.02	0.01	0.06
1O	230	137	-200	-0	0	3	-78	1	0.03	0.01	0.16
1P	230	137	-159	-0	0	3	-31	1	0.02	0.01	0.06
2	230	218	-309	1	0	1	-95	1	0.04	0.01	0.19

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 40 NI 136 NF 135 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.4500 0.4500 1.0800 2.0503 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	246	-10	14	0	7	52	1	0.00	0.01	0.10	
1B	0	246	-7	14	0	7	51	1	0.00	0.01	0.10	
1C	0	246	-10	7	0	3	52	1	0.00	0.01	0.10	
1D	0	246	-7	7	0	3	51	1	0.00	0.01	0.10	
1E	0	373	-10	14	0	7	52	1	0.00	0.02	0.10	
1F	0	373	-7	14	0	7	51	1	0.00	0.02	0.10	
1G	0	373	-10	7	0	3	52	1	0.00	0.02	0.10	
1H	0	373	-7	7	0	3	51	1	0.00	0.02	0.10	
1I	0	284	-11	19	0	10	53	1	0.00	0.01	0.11	
1J	0	284	-6	19	0	10	50	1	0.00	0.01	0.10	
1K	0	284	-11	1	0	1	53	1	0.00	0.01	0.11	
1L	0	284	-6	1	0	1	50	1	0.00	0.01	0.10	
1M	0	335	-11	19	0	10	53	1	0.00	0.01	0.11	
1N	0	335	-6	19	0	10	50	1	0.00	0.01	0.10	
1O	0	335	-11	1	0	1	53	1	0.00	0.01	0.11	
1P	0	335	-6	1	0	1	50	1	0.00	0.01	0.10	
2	0	506	-7	17	0	9	83	1	0.00	0.02	0.16	
1A	66	246	-123	14	0	-2	8	1	0.02	0.01	0.02	
1B	66	246	-121	14	0	-2	9	1	0.02	0.01	0.02	
1C	66	246	-123	7	0	-1	8	1	0.02	0.01	0.02	
1D	66	246	-121	7	0	-1	9	1	0.02	0.01	0.02	
1E	66	373	-123	14	0	-2	8	1	0.02	0.02	0.02	
1F	66	373	-121	14	0	-2	9	1	0.02	0.02	0.02	
1G	66	373	-123	7	0	-1	8	1	0.02	0.02	0.02	
1H	66	373	-121	7	0	-1	9	1	0.02	0.02	0.02	
1I	66	284	-125	19	0	-3	8	1	0.02	0.01	0.02	
1J	66	284	-119	19	0	-3	9	1	0.02	0.01	0.02	
1K	66	284	-125	1	0	-0	8	1	0.02	0.01	0.02	
1L	66	284	-119	1	0	-0	9	1	0.02	0.01	0.02	
1M	66	335	-125	19	0	-3	8	1	0.02	0.01	0.02	
1N	66	335	-119	19	0	-3	9	1	0.02	0.01	0.02	
1O	66	335	-125	1	0	-0	8	1	0.02	0.01	0.02	
1P	66	335	-119	1	0	-0	9	1	0.02	0.01	0.02	
2	66	506	-201	17	0	-2	15	1	0.03	0.02	0.03	
1A	131	246	-237	14	0	-11	-110	1	0.03	0.01	0.22	
1B	131	246	-235	14	0	-11	-108	1	0.03	0.01	0.21	
1C	131	246	-237	7	0	-5	-110	1	0.03	0.01	0.22	
1D	131	246	-235	7	0	-5	-108	1	0.03	0.01	0.21	
1E	131	373	-237	14	0	-11	-110	1	0.03	0.02	0.22	
1F	131	373	-235	14	0	-11	-108	1	0.03	0.02	0.21	
1G	131	373	-237	7	0	-5	-110	1	0.03	0.02	0.22	
1H	131	373	-235	7	0	-5	-108	1	0.03	0.02	0.21	
1I	131	284	-239	19	0	-15	-111	1	0.03	0.01	0.22	
1J	131	284	-233	19	0	-15	-107	1	0.03	0.01	0.21	
1K	131	284	-239	1	0	-1	-111	1	0.03	0.01	0.22	
1L	131	284	-233	1	0	-1	-107	1	0.03	0.01	0.21	
1M	131	335	-239	19	0	-15	-111	1	0.03	0.01	0.22	
1N	131	335	-233	19	0	-15	-107	1	0.03	0.01	0.21	
1O	131	335	-239	1	0	-1	-111	1	0.03	0.01	0.22	
1P	131	335	-233	1	0	-1	-107	1	0.03	0.01	0.21	
2	131	506	-396	17	0	-13	-181	1	0.06	0.02	0.36	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 41 NI 135 NF 133 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.4500 0.4500 1.0800 2.0503 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	126	156	1	0	-0	-28	1	0.02	0.01	0.06	
1B	0	126	284	1	0	-0	-175	1	0.04	0.01	0.35	
1C	0	126	156	-1	0	-3	-28	1	0.02	0.01	0.06	
1D	0	126	284	-1	0	-3	-175	1	0.04	0.01	0.35	
1E	0	136	156	1	0	-0	-28	1	0.02	0.01	0.06	
1F	0	136	284	1	0	-0	-175	1	0.04	0.01	0.35	
1G	0	136	156	-1	0	-3	-28	1	0.02	0.01	0.06	
1H	0	136	284	-1	0	-3	-175	1	0.04	0.01	0.35	
1I	0	126	200	1	0	-1	-78	1	0.03	0.01	0.15	
1J	0	126	241	1	0	-1	-125	1	0.03	0.01	0.25	
1K	0	126	200	-1	0	-2	-78	1	0.03	0.01	0.15	
1L	0	126	241	-1	0	-2	-125	1	0.03	0.01	0.25	
1M	0	135	200	1	0	-1	-78	1	0.03	0.01	0.15	
1N	0	135	241	1	0	-1	-125	1	0.03	0.01	0.25	
1O	0	135	200	-1	0	-2	-78	1	0.03	0.01	0.15	
1P	0	135	241	-1	0	-2	-125	1	0.03	0.01	0.25	
2	0	216	376	0	0	-2	-172	1	0.05	0.01	0.34	
1A	115	126	-43	1	0	-2	37	1	0.01	0.01	0.07	
1B	115	126	85	1	0	-2	37	1	0.01	0.01	0.07	
1C	115	126	-43	-1	0	-1	37	1	0.01	0.01	0.07	
1D	115	126	85	-1	0	-1	37	1	0.01	0.01	0.07	
1E	115	136	-43	1	0	-2	37	1	0.01	0.01	0.07	
1F	115	136	85	1	0	-2	37	1	0.01	0.01	0.07	
1G	115	136	-43	-1	0	-1	37	1	0.01	0.01	0.07	
1H	115	136	85	-1	0	-1	37	1	0.01	0.01	0.07	
1I	115	126	0	1	0	-2	37	1	0.00	0.01	0.07	
1J	115	126	41	1	0	-2	37	1	0.01	0.01	0.07	
1K	115	126	0	-1	0	-1	37	1	0.00	0.01	0.07	
1L	115	126	41	-1	0	-1	37	1	0.01	0.01	0.07	
1M	115	135	0	1	0	-2	37	1	0.00	0.01	0.07	
1N	115	135	41	1	0	-2	37	1	0.01	0.01	0.07	
1O	115	135	0	-1	0	-1	37	1	0.00	0.01	0.07	
1P	115	135	41	-1	0	-1	37	1	0.01	0.01	0.07	
2	115	216	34	0	0	-2	64	1	0.00	0.01	0.13	
1A	230	126	-243	1	0	-3	-127	1	0.04	0.01	0.25	
1B	230	126	-115	1	0	-3	20	1	0.02	0.01	0.04	
1C	230	126	-243	-1	0	0	-127	1	0.04	0.01	0.25	
1D	230	126	-115	-1	0	0	20	1	0.02	0.01	0.04	
1E	230	136	-243	1	0	-3	-127	1	0.04	0.01	0.25	
1F	230	136	-115	1	0	-3	20	1	0.02	0.01	0.04	
1G	230	136	-243	-1	0	0	-127	1	0.04	0.01	0.25	
1H	230	136	-115	-1	0	0	20	1	0.02	0.01	0.04	
1I	230	126	-199	1	0	-3	-77	1	0.03	0.01	0.15	
1J	230	126	-158	1	0	-3	-30	1	0.02	0.01	0.06	
1K	230	126	-199	-1	0	1	-77	1	0.03	0.01	0.15	
1L	230	126	-158	-1	0	1	-30	1	0.02	0.01	0.06	
1M	230	135	-199	1	0	-3	-77	1	0.03	0.01	0.15	
1N	230	135	-158	1	0	-3	-30	1	0.02	0.01	0.06	
1O	230	135	-199	-1	0	1	-77	1	0.03	0.01	0.15	
1P	230	135	-158	-1	0	1	-30	1	0.02	0.01	0.06	
2	230	216	-307	0	0	-2	-93	1	0.04	0.01	0.18	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 42 NI 133 NF 134 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.4500 0.4500 1.0800 2.0503 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	131	193	-10	0	-7	-74	1	0.03	0.01	0.15	
1B	0	131	196	-10	0	-7	-76	1	0.03	0.01	0.15	

1C	0	131	193	-16	0	-12	-74	1	0.03	0.01	0.15
1D	0	131	196	-16	0	-12	-76	1	0.03	0.01	0.15
1E	0	269	193	-10	0	-7	-74	1	0.03	0.01	0.15
1F	0	269	196	-10	0	-7	-76	1	0.03	0.01	0.15
1G	0	269	193	-16	0	-12	-74	1	0.03	0.01	0.15
1H	0	269	196	-16	0	-12	-76	1	0.03	0.01	0.15
1I	0	176	193	-6	0	-5	-74	1	0.03	0.01	0.15
1J	0	176	197	-6	0	-5	-76	1	0.03	0.01	0.15
1K	0	176	193	-19	0	-15	-74	1	0.03	0.01	0.15
1L	0	176	197	-19	0	-15	-76	1	0.03	0.01	0.15
1M	0	223	193	-6	0	-5	-74	1	0.03	0.01	0.15
1N	0	223	197	-6	0	-5	-76	1	0.03	0.01	0.15
1O	0	223	193	-19	0	-15	-74	1	0.03	0.01	0.15
1P	0	223	197	-19	0	-15	-76	1	0.03	0.01	0.15
2	0	331	328	-22	0	-16	-125	1	0.05	0.01	0.25
1A	55	131	98	-10	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01
1B	55	131	101	-10	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01
1C	55	131	98	-16	0	-3	6	1	0.01	0.01	0.01
1D	55	131	101	-16	0	-3	6	1	0.01	0.01	0.01
1E	55	269	98	-10	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01
1F	55	269	101	-10	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01
1G	55	269	98	-16	0	-3	6	1	0.01	0.01	0.01
1H	55	269	101	-16	0	-3	6	1	0.01	0.01	0.01
1I	55	176	97	-6	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01
1J	55	176	101	-6	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01
1K	55	176	97	-19	0	-4	6	1	0.01	0.01	0.01
1L	55	176	101	-19	0	-4	6	1	0.01	0.01	0.01
1M	55	223	97	-6	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01
1N	55	223	101	-6	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01
1O	55	223	97	-19	0	-4	6	1	0.01	0.01	0.01
1P	55	223	101	-19	0	-4	6	1	0.01	0.01	0.01
2	55	331	165	-22	0	-4	10	1	0.02	0.01	0.02
1A	110	131	2	-10	0	4	33	1	0.00	0.01	0.07
1B	110	131	5	-10	0	4	35	1	0.00	0.01	0.07
1C	110	131	2	-16	0	6	33	1	0.00	0.01	0.07
1D	110	131	5	-16	0	6	35	1	0.00	0.01	0.07
1E	110	269	2	-10	0	4	33	1	0.00	0.01	0.07
1F	110	269	5	-10	0	4	35	1	0.00	0.01	0.07
1G	110	269	2	-16	0	6	33	1	0.00	0.01	0.07
1H	110	269	5	-16	0	6	35	1	0.00	0.01	0.07
1I	110	176	2	-6	0	3	33	1	0.00	0.01	0.07
1J	110	176	6	-6	0	3	35	1	0.00	0.01	0.07
1K	110	176	2	-19	0	7	33	1	0.00	0.01	0.07
1L	110	176	6	-19	0	7	35	1	0.00	0.01	0.07
1M	110	223	2	-6	0	3	33	1	0.00	0.01	0.07
1N	110	223	6	-6	0	3	35	1	0.00	0.01	0.07
1O	110	223	2	-19	0	7	33	1	0.00	0.01	0.07
1P	110	223	6	-19	0	7	35	1	0.00	0.01	0.07
2	110	331	1	-22	0	8	56	1	0.00	0.01	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 43 NI 141 NF 139 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.9000 0.9000 2.1600 4.0303 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	455	374	4	0	5	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1B	0	455	431	4	0	5	-198	1	0.06	0.02	0.39	
1C	0	455	374	-6	0	-7	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1D	0	455	431	-6	0	-7	-198	1	0.06	0.02	0.39	
1E	0	462	374	4	0	5	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1F	0	462	431	4	0	5	-198	1	0.06	0.02	0.39	
1G	0	462	374	-6	0	-7	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1H	0	462	431	-6	0	-7	-198	1	0.06	0.02	0.39	
1I	0	457	393	3	0	3	-154	1	0.06	0.02	0.31	
1J	0	457	412	3	0	3	-176	1	0.06	0.02	0.35	
1K	0	457	393	-4	0	-5	-154	1	0.06	0.02	0.31	
1L	0	457	412	-4	0	-5	-176	1	0.06	0.02	0.35	
1M	0	460	393	3	0	3	-154	1	0.06	0.02	0.31	
1N	0	460	412	3	0	3	-176	1	0.06	0.02	0.35	
1O	0	460	393	-4	0	-5	-154	1	0.06	0.02	0.31	
1P	0	460	412	-4	0	-5	-176	1	0.06	0.02	0.35	
2	0	781	692	-1	0	-1	-283	1	0.10	0.03	0.56	
1A	115	455	-17	4	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1B	115	455	40	4	0	0	73	1	0.01	0.02	0.14	
1C	115	455	-17	-6	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1D	115	455	40	-6	0	0	73	1	0.01	0.02	0.14	
1E	115	462	-17	4	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14	
1F	115	462	40	4	0	0	73	1	0.01	0.02	0.14	

1G	115	462	-17	-6	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14
1H	115	462	40	-6	0	0	73	1	0.01	0.02	0.14
1I	115	457	2	3	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14
1J	115	457	21	3	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14
1K	115	457	2	-4	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14
1L	115	457	21	-4	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14
1M	115	460	2	3	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14
1N	115	460	21	3	0	-0	73	1	0.00	0.02	0.14
1O	115	460	2	-4	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14
1P	115	460	21	-4	0	0	73	1	0.00	0.02	0.14
2	115	781	19	-1	0	0	125	1	0.00	0.03	0.25
1A	230	455	-408	4	0	-5	-172	1	0.06	0.02	0.34
1B	230	455	-351	4	0	-5	-107	1	0.05	0.02	0.21
1C	230	455	-408	-6	0	7	-172	1	0.06	0.02	0.34
1D	230	455	-351	-6	0	7	-107	1	0.05	0.02	0.21
1E	230	462	-408	4	0	-5	-172	1	0.06	0.02	0.34
1F	230	462	-351	4	0	-5	-107	1	0.05	0.02	0.21
1G	230	462	-408	-6	0	7	-172	1	0.06	0.02	0.34
1H	230	462	-351	-6	0	7	-107	1	0.05	0.02	0.21
1I	230	457	-389	3	0	-3	-150	1	0.06	0.02	0.30
1J	230	457	-371	3	0	-3	-129	1	0.05	0.02	0.26
1K	230	457	-389	-4	0	5	-150	1	0.06	0.02	0.30
1L	230	457	-371	-4	0	5	-129	1	0.05	0.02	0.26
1M	230	460	-389	3	0	-3	-150	1	0.06	0.02	0.30
1N	230	460	-371	3	0	-3	-129	1	0.05	0.02	0.26
1O	230	460	-389	-4	0	5	-150	1	0.06	0.02	0.30
1P	230	460	-371	-4	0	5	-129	1	0.05	0.02	0.26
2	230	781	-654	-1	0	1	-240	1	0.09	0.03	0.48

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 44 NI 139 NF 140 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.9000 0.9000 2.1600 4.0303 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	325	290	1	0	2	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1B	0	325	292	1	0	2	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1C	0	325	290	-2	0	-2	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1D	0	325	292	-2	0	-2	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1E	0	345	290	1	0	2	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1F	0	345	292	1	0	2	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1G	0	345	290	-2	0	-2	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1H	0	345	292	-2	0	-2	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1I	0	331	291	4	0	5	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1J	0	331	291	4	0	5	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1K	0	331	291	-5	0	-6	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1L	0	331	291	-5	0	-6	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1M	0	339	291	4	0	5	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1N	0	339	291	4	0	5	-95	1	0.04	0.01	0.19	
1O	0	339	291	-5	0	-6	-94	1	0.04	0.01	0.19	
1P	0	339	291	-5	0	-6	-95	1	0.04	0.01	0.19	
2	0	572	500	-0	0	-0	-162	1	0.07	0.02	0.32	
1A	55	325	103	1	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1B	55	325	105	1	0	1	14	1	0.02	0.01	0.03	
1C	55	325	103	-2	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1D	55	325	105	-2	0	-1	14	1	0.02	0.01	0.03	
1E	55	345	103	1	0	1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1F	55	345	105	1	0	1	14	1	0.02	0.01	0.03	
1G	55	345	103	-2	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1H	55	345	105	-2	0	-1	14	1	0.02	0.01	0.03	
1I	55	331	104	4	0	3	14	1	0.02	0.01	0.03	
1J	55	331	104	4	0	3	14	1	0.02	0.01	0.03	
1K	55	331	104	-5	0	-3	14	1	0.02	0.01	0.03	
1L	55	331	104	-5	0	-3	14	1	0.02	0.01	0.03	
1M	55	339	104	4	0	3	14	1	0.02	0.01	0.03	
1N	55	339	104	4	0	3	14	1	0.02	0.01	0.03	
1O	55	339	104	-5	0	-3	14	1	0.02	0.01	0.03	
1P	55	339	104	-5	0	-3	14	1	0.02	0.01	0.03	
2	55	572	178	-0	0	-0	24	1	0.03	0.02	0.05	
1A	110	325	-84	1	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1B	110	325	-82	1	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1C	110	325	-84	-2	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1D	110	325	-82	-2	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1E	110	345	-84	1	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1F	110	345	-82	1	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1G	110	345	-84	-2	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1H	110	345	-82	-2	0	-0	20	1	0.01	0.01	0.04	
1I	110	331	-83	4	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04	
1J	110	331	-83	4	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04	

1K	110	331	-83	-5	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04
1L	110	331	-83	-5	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04
1M	110	339	-83	4	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1N	110	339	-83	4	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1O	110	339	-83	-5	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04
1P	110	339	-83	-5	0	-1	20	1	0.01	0.01	0.04
2	110	572	-144	-0	0	0	34	1	0.02	0.02	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 45 NI 142 NF 141 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.9000 0.9000 2.1600 4.0303 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	463	100	2	0	0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1B	0	463	102	2	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1C	0	463	100	-2	0	-0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1D	0	463	102	-2	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1E	0	490	100	2	0	0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1F	0	490	102	2	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1G	0	490	100	-2	0	-0	28	1	0.01	0.02	0.06	
1H	0	490	102	-2	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1I	0	471	101	6	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1J	0	471	101	6	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	471	101	-7	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1L	0	471	101	-7	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	482	101	6	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1N	0	482	101	6	0	0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	482	101	-7	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
1P	0	482	101	-7	0	-0	27	1	0.01	0.02	0.05	
2	0	814	175	-0	0	-0	46	1	0.03	0.03	0.09	
1A	66	463	-123	2	0	2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1B	66	463	-121	2	0	2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1C	66	463	-123	-2	0	-2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1D	66	463	-121	-2	0	-2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1E	66	490	-123	2	0	2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1F	66	490	-121	2	0	2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1G	66	490	-123	-2	0	-2	20	1	0.02	0.02	0.04	
1H	66	490	-121	-2	0	-2	21	1	0.02	0.02	0.04	
1I	66	471	-122	6	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1J	66	471	-121	6	0	5	21	1	0.02	0.02	0.04	
1K	66	471	-122	-7	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1L	66	471	-121	-7	0	-5	21	1	0.02	0.02	0.04	
1M	66	482	-122	6	0	5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1N	66	482	-121	6	0	5	21	1	0.02	0.02	0.04	
1O	66	482	-122	-7	0	-5	20	1	0.02	0.02	0.04	
1P	66	482	-121	-7	0	-5	21	1	0.02	0.02	0.04	
2	66	814	-208	-0	0	0	35	1	0.03	0.03	0.07	
1A	131	463	-345	2	0	3	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1B	131	463	-343	2	0	3	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1C	131	463	-345	-2	0	-3	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1D	131	463	-343	-2	0	-3	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1E	131	490	-345	2	0	3	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1F	131	490	-343	2	0	3	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1G	131	490	-345	-2	0	-3	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1H	131	490	-343	-2	0	-3	-131	1	0.05	0.02	0.26	
1I	131	471	-345	6	0	9	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1J	131	471	-344	6	0	9	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1K	131	471	-345	-7	0	-9	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1L	131	471	-344	-7	0	-9	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1M	131	482	-345	6	0	9	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1N	131	482	-344	6	0	9	-132	1	0.05	0.02	0.26	
1O	131	482	-345	-7	0	-9	-133	1	0.05	0.02	0.26	
1P	131	482	-344	-7	0	-9	-132	1	0.05	0.02	0.26	
2	131	814	-592	-0	0	0	-227	1	0.09	0.03	0.45	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 46 NI 148 NF 147 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.4500 0.4500 1.0800 2.0503 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	242	47	1	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1B	0	242	53	1	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.03	
1C	0	242	47	-2	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1D	0	242	53	-2	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.03	
1E	0	257	47	1	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	257	53	1	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.03	
1G	0	257	47	-2	0	-0	16	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	257	53	-2	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.03	
1I	0	247	49	4	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1J	0	247	51	4	0	0	14	1	0.01	0.01	0.03	
1K	0	247	49	-5	0	-1	15	1	0.01	0.01	0.03	
1L	0	247	51	-5	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
1M	0	253	49	4	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1N	0	253	51	4	0	0	14	1	0.01	0.01	0.03	
1O	0	253	49	-5	0	-1	15	1	0.01	0.01	0.03	
1P	0	253	51	-5	0	-1	14	1	0.01	0.01	0.03	
2	0	422	87	-1	0	-1	24	1	0.01	0.02	0.05	
1A	66	242	-66	1	0	-1	10	1	0.01	0.01	0.02	
1B	66	242	-60	1	0	-1	11	1	0.01	0.01	0.02	
1C	66	242	-66	-2	0	1	10	1	0.01	0.01	0.02	
1D	66	242	-60	-2	0	1	11	1	0.01	0.01	0.02	
1E	66	257	-66	1	0	-1	10	1	0.01	0.01	0.02	
1F	66	257	-60	1	0	-1	11	1	0.01	0.01	0.02	
1G	66	257	-66	-2	0	1	10	1	0.01	0.01	0.02	
1H	66	257	-60	-2	0	1	11	1	0.01	0.01	0.02	
1I	66	247	-64	4	0	-3	10	1	0.01	0.01	0.02	
1J	66	247	-62	4	0	-3	11	1	0.01	0.01	0.02	
1K	66	247	-64	-5	0	3	10	1	0.01	0.01	0.02	
1L	66	247	-62	-5	0	3	11	1	0.01	0.01	0.02	
1M	66	253	-64	4	0	-3	10	1	0.01	0.01	0.02	
1N	66	253	-62	4	0	-3	11	1	0.01	0.01	0.02	
1O	66	253	-64	-5	0	3	10	1	0.01	0.01	0.02	
1P	66	253	-62	-5	0	3	11	1	0.01	0.01	0.02	
2	66	422	-107	-1	0	0	18	1	0.02	0.02	0.04	
1A	131	242	-180	1	0	-1	-71	1	0.03	0.01	0.14	
1B	131	242	-174	1	0	-1	-66	1	0.03	0.01	0.13	
1C	131	242	-180	-2	0	2	-71	1	0.03	0.01	0.14	
1D	131	242	-174	-2	0	2	-66	1	0.03	0.01	0.13	
1E	131	257	-180	1	0	-1	-71	1	0.03	0.01	0.14	
1F	131	257	-174	1	0	-1	-66	1	0.03	0.01	0.13	
1G	131	257	-180	-2	0	2	-71	1	0.03	0.01	0.14	
1H	131	257	-174	-2	0	2	-66	1	0.03	0.01	0.13	
1I	131	247	-178	4	0	-5	-69	1	0.03	0.01	0.14	
1J	131	247	-176	4	0	-5	-67	1	0.03	0.01	0.13	
1K	131	247	-178	-5	0	6	-69	1	0.03	0.01	0.14	
1L	131	247	-176	-5	0	6	-67	1	0.03	0.01	0.13	
1M	131	253	-178	4	0	-5	-69	1	0.03	0.01	0.14	
1N	131	253	-176	4	0	-5	-67	1	0.03	0.01	0.13	
1O	131	253	-178	-5	0	6	-69	1	0.03	0.01	0.14	
1P	131	253	-176	-5	0	6	-67	1	0.03	0.01	0.13	
2	131	422	-302	-1	0	1	-116	1	0.04	0.02	0.23	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 47 NI 147 NF 145 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.4500 0.4500 1.0800 2.0503 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	221	155	3	0	3	-26	1	0.02	0.01	0.05	
1B	0	221	279	3	0	3	-169	1	0.04	0.01	0.34	
1C	0	221	155	-4	0	-4	-26	1	0.02	0.01	0.05	
1D	0	221	279	-4	0	-4	-169	1	0.04	0.01	0.34	
1E	0	227	155	3	0	3	-26	1	0.02	0.01	0.05	
1F	0	227	279	3	0	3	-169	1	0.04	0.01	0.34	
1G	0	227	155	-4	0	-4	-26	1	0.02	0.01	0.05	
1H	0	227	279	-4	0	-4	-169	1	0.04	0.01	0.34	
1I	0	220	196	1	0	1	-74	1	0.03	0.01	0.15	
1J	0	220	238	1	0	1	-122	1	0.03	0.01	0.24	
1K	0	220	196	-2	0	-2	-74	1	0.03	0.01	0.15	
1L	0	220	238	-2	0	-2	-122	1	0.03	0.01	0.24	
1M	0	228	196	1	0	1	-74	1	0.03	0.01	0.15	
1N	0	228	238	1	0	1	-122	1	0.03	0.01	0.24	
1O	0	228	196	-2	0	-2	-74	1	0.03	0.01	0.15	

1P	0	228	238	-2	0	-2	-122	1	0.03	0.01	0.24
2	0	377	371	-1	0	-1	-167	1	0.05	0.02	0.33
1A	115	221	-45	3	0	-0	37	1	0.01	0.01	0.07
1B	115	221	80	3	0	-0	37	1	0.01	0.01	0.07
1C	115	221	-45	-4	0	0	37	1	0.01	0.01	0.07
1D	115	221	80	-4	0	0	37	1	0.01	0.01	0.07
1E	115	227	-45	3	0	-0	37	1	0.01	0.01	0.07
1F	115	227	80	3	0	-0	37	1	0.01	0.01	0.07
1G	115	227	-45	-4	0	0	37	1	0.01	0.01	0.07
1H	115	227	80	-4	0	0	37	1	0.01	0.01	0.07
1I	115	220	-3	1	0	-1	37	1	0.00	0.01	0.07
1J	115	220	38	1	0	-1	37	1	0.01	0.01	0.07
1K	115	220	-3	-2	0	1	37	1	0.00	0.01	0.07
1L	115	220	38	-2	0	1	37	1	0.01	0.01	0.07
1M	115	228	-3	1	0	-1	37	1	0.00	0.01	0.07
1N	115	228	38	1	0	-1	37	1	0.01	0.01	0.07
1O	115	228	-3	-2	0	1	37	1	0.00	0.01	0.07
1P	115	228	38	-2	0	1	37	1	0.01	0.01	0.07
2	115	377	29	-1	0	-0	64	1	0.00	0.02	0.13
1A	230	221	-244	3	0	-4	-129	1	0.04	0.01	0.26
1B	230	221	-120	3	0	-4	14	1	0.02	0.01	0.03
1C	230	221	-244	-4	0	5	-129	1	0.04	0.01	0.26
1D	230	221	-120	-4	0	5	14	1	0.02	0.01	0.03
1E	230	227	-244	3	0	-4	-129	1	0.04	0.01	0.26
1F	230	227	-120	3	0	-4	14	1	0.02	0.01	0.03
1G	230	227	-244	-4	0	5	-129	1	0.04	0.01	0.26
1H	230	227	-120	-4	0	5	14	1	0.02	0.01	0.03
1I	230	220	-203	1	0	-3	-81	1	0.03	0.01	0.16
1J	230	220	-161	1	0	-3	-34	1	0.02	0.01	0.07
1K	230	220	-203	-2	0	4	-81	1	0.03	0.01	0.16
1L	230	220	-161	-2	0	4	-34	1	0.02	0.01	0.07
1M	230	228	-203	1	0	-3	-81	1	0.03	0.01	0.16
1N	230	228	-161	1	0	-3	-34	1	0.02	0.01	0.07
1O	230	228	-203	-2	0	4	-81	1	0.03	0.01	0.16
1P	230	228	-161	-2	0	4	-34	1	0.02	0.01	0.07
2	230	377	-312	-1	0	1	-99	1	0.05	0.02	0.20

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 48 NI 145 NF 146 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.4500 0.4500 1.0800 2.0503 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	170	146	2	0	2	-46	1	0.02	0.01	0.09	
1B	0	170	153	2	0	2	-52	1	0.02	0.01	0.10	
1C	0	170	146	-1	0	-1	-46	1	0.02	0.01	0.09	
1D	0	170	153	-1	0	-1	-52	1	0.02	0.01	0.10	
1E	0	181	146	2	0	2	-46	1	0.02	0.01	0.09	
1F	0	181	153	2	0	2	-52	1	0.02	0.01	0.10	
1G	0	181	146	-1	0	-1	-46	1	0.02	0.01	0.09	
1H	0	181	153	-1	0	-1	-52	1	0.02	0.01	0.10	
1I	0	174	148	5	0	5	-48	1	0.02	0.01	0.09	
1J	0	174	151	5	0	5	-50	1	0.02	0.01	0.10	
1K	0	174	148	-3	0	-4	-48	1	0.02	0.01	0.09	
1L	0	174	151	-3	0	-4	-50	1	0.02	0.01	0.10	
1M	0	178	148	5	0	5	-48	1	0.02	0.01	0.09	
1N	0	178	151	5	0	5	-50	1	0.02	0.01	0.10	
1O	0	178	148	-3	0	-4	-48	1	0.02	0.01	0.09	
1P	0	178	151	-3	0	-4	-50	1	0.02	0.01	0.10	
2	0	297	255	1	0	1	-83	1	0.04	0.01	0.16	
1A	55	170	50	2	0	1	8	1	0.01	0.01	0.02	
1B	55	170	58	2	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	170	50	-1	0	-1	8	1	0.01	0.01	0.02	
1D	55	170	58	-1	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	181	50	2	0	1	8	1	0.01	0.01	0.02	
1F	55	181	58	2	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	181	50	-1	0	-1	8	1	0.01	0.01	0.02	
1H	55	181	58	-1	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	174	53	5	0	2	8	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	174	55	5	0	2	7	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	174	53	-3	0	-2	8	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	174	55	-3	0	-2	7	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	178	53	5	0	2	8	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	178	55	5	0	2	7	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	178	53	-3	0	-2	8	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	178	55	-3	0	-2	7	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	297	91	1	0	0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1A	110	170	-45	2	0	-1	9	1	0.01	0.01	0.02	

1B	110	170	-38	2	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02
1C	110	170	-45	-1	0	-0	9	1	0.01	0.01	0.02
1D	110	170	-38	-1	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02
1E	110	181	-45	2	0	-1	9	1	0.01	0.01	0.02
1F	110	181	-38	2	0	-1	12	1	0.01	0.01	0.02
1G	110	181	-45	-1	0	-0	9	1	0.01	0.01	0.02
1H	110	181	-38	-1	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02
1I	110	174	-43	5	0	-1	10	1	0.01	0.01	0.02
1J	110	174	-40	5	0	-1	11	1	0.01	0.01	0.02
1K	110	174	-43	-3	0	0	10	1	0.01	0.01	0.02
1L	110	174	-40	-3	0	0	11	1	0.01	0.01	0.02
1M	110	178	-43	5	0	-1	10	1	0.01	0.01	0.02
1N	110	178	-40	5	0	-1	11	1	0.01	0.01	0.02
1O	110	178	-43	-3	0	0	10	1	0.01	0.01	0.02
1P	110	178	-40	-3	0	0	11	1	0.01	0.01	0.02
2	110	297	-72	1	0	-1	18	1	0.01	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 49 NI 69 NF 5 Lungh. 157.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	583	-335	16	0	4	80	1	0.02	0.01	0.05	
1B	0	583	-268	16	0	4	65	1	0.02	0.01	0.04	
1C	0	583	-335	-15	0	-4	80	1	0.02	0.01	0.05	
1D	0	583	-268	-15	0	-4	65	1	0.02	0.01	0.04	
1E	0	714	-335	16	0	4	80	1	0.02	0.01	0.05	
1F	0	714	-268	16	0	4	65	1	0.02	0.01	0.04	
1G	0	714	-335	-15	0	-4	80	1	0.02	0.01	0.05	
1H	0	714	-268	-15	0	-4	65	1	0.02	0.01	0.04	
1I	0	600	-320	11	0	4	76	1	0.02	0.01	0.05	
1J	0	600	-283	11	0	4	69	1	0.02	0.01	0.04	
1K	0	600	-320	-10	0	-4	76	1	0.02	0.01	0.05	
1L	0	600	-283	-10	0	-4	69	1	0.02	0.01	0.04	
1M	0	697	-320	11	0	4	76	1	0.02	0.01	0.05	
1N	0	697	-283	11	0	4	69	1	0.02	0.01	0.04	
1O	0	697	-320	-10	0	-4	76	1	0.02	0.01	0.05	
1P	0	697	-283	-10	0	-4	69	1	0.02	0.01	0.04	
2	0	1076	-504	1	0	0	120	1	0.04	0.02	0.08	
1A	78	583	-351	16	0	-8	-189	1	0.03	0.01	0.12	
1B	78	583	-284	16	0	-8	-152	1	0.02	0.01	0.10	
1C	78	583	-351	-15	0	8	-189	1	0.03	0.01	0.12	
1D	78	583	-284	-15	0	8	-152	1	0.02	0.01	0.10	
1E	78	714	-351	16	0	-8	-189	1	0.03	0.01	0.12	
1F	78	714	-284	16	0	-8	-152	1	0.02	0.01	0.10	
1G	78	714	-351	-15	0	8	-189	1	0.03	0.01	0.12	
1H	78	714	-284	-15	0	8	-152	1	0.02	0.01	0.10	
1I	78	600	-336	11	0	-5	-181	1	0.02	0.01	0.12	
1J	78	600	-299	11	0	-5	-159	1	0.02	0.01	0.10	
1K	78	600	-336	-10	0	5	-181	1	0.02	0.01	0.12	
1L	78	600	-299	-10	0	5	-159	1	0.02	0.01	0.10	
1M	78	697	-336	11	0	-5	-181	1	0.02	0.01	0.12	
1N	78	697	-299	11	0	-5	-159	1	0.02	0.01	0.10	
1O	78	697	-336	-10	0	5	-181	1	0.02	0.01	0.12	
1P	78	697	-299	-10	0	5	-159	1	0.02	0.01	0.10	
2	78	1076	-525	1	0	-0	-283	1	0.04	0.02	0.18	
1A	157	583	-367	16	0	-21	-471	1	0.03	0.01	0.31	
1B	157	583	-300	16	0	-21	-381	1	0.02	0.01	0.25	
1C	157	583	-367	-15	0	20	-471	1	0.03	0.01	0.31	
1D	157	583	-300	-15	0	20	-381	1	0.02	0.01	0.25	
1E	157	714	-367	16	0	-21	-471	1	0.03	0.01	0.31	
1F	157	714	-300	16	0	-21	-381	1	0.02	0.01	0.25	
1G	157	714	-367	-15	0	20	-471	1	0.03	0.01	0.31	
1H	157	714	-300	-15	0	20	-381	1	0.02	0.01	0.25	
1I	157	600	-352	11	0	-14	-451	1	0.03	0.01	0.29	
1J	157	600	-315	11	0	-14	-401	1	0.02	0.01	0.26	
1K	157	600	-352	-10	0	13	-451	1	0.03	0.01	0.29	
1L	157	600	-315	-10	0	13	-401	1	0.02	0.01	0.26	
1M	157	697	-352	11	0	-14	-451	1	0.03	0.01	0.29	
1N	157	697	-315	11	0	-14	-401	1	0.02	0.01	0.26	
1O	157	697	-352	-10	0	13	-451	1	0.03	0.01	0.29	
1P	157	697	-315	-10	0	13	-401	1	0.02	0.01	0.26	
2	157	1076	-546	1	0	-1	-704	1	0.04	0.02	0.46	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

		--			--	----------						
		daN			daN*m							

ASTA NUM. 50 NI 5 NF 30 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	572	393	8	0	10	-353	1	0.03	0.01	0.23	
1B	0	572	496	8	0	10	-452	1	0.04	0.01	0.29	
1C	0	572	393	-9	0	-11	-353	1	0.03	0.01	0.23	
1D	0	572	496	-9	0	-11	-452	1	0.04	0.01	0.29	
1E	0	1027	393	8	0	10	-353	1	0.03	0.01	0.23	
1F	0	1027	496	8	0	10	-452	1	0.04	0.01	0.29	
1G	0	1027	393	-9	0	-11	-353	1	0.03	0.01	0.23	
1H	0	1027	496	-9	0	-11	-452	1	0.04	0.01	0.29	
1I	0	312	375	5	0	4	-334	1	0.03	0.00	0.22	
1J	0	312	514	5	0	4	-471	1	0.04	0.00	0.31	
1K	0	312	375	-5	0	-5	-334	1	0.03	0.00	0.22	
1L	0	312	514	-5	0	-5	-471	1	0.04	0.00	0.31	
1M	0	1287	375	5	0	4	-334	1	0.03	0.02	0.22	
1N	0	1287	514	5	0	4	-471	1	0.04	0.02	0.31	
1O	0	1287	375	-5	0	-5	-334	1	0.03	0.02	0.22	
1P	0	1287	514	-5	0	-5	-471	1	0.04	0.02	0.31	
2	0	1309	734	-1	0	-1	-668	1	0.05	0.02	0.43	
1A	90	572	375	8	0	3	-7	1	0.03	0.01	0.00	
1B	90	572	478	8	0	3	-14	1	0.04	0.01	0.01	
1C	90	572	375	-9	0	-3	-7	1	0.03	0.01	0.00	
1D	90	572	478	-9	0	-3	-14	1	0.04	0.01	0.01	
1E	90	1027	375	8	0	3	-7	1	0.03	0.01	0.00	
1F	90	1027	478	8	0	3	-14	1	0.04	0.01	0.01	
1G	90	1027	375	-9	0	-3	-7	1	0.03	0.01	0.00	
1H	90	1027	478	-9	0	-3	-14	1	0.04	0.01	0.01	
1I	90	312	357	5	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.00	
1J	90	312	496	5	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.01	
1K	90	312	357	-5	0	-0	-5	1	0.03	0.00	0.00	
1L	90	312	496	-5	0	-0	-16	1	0.04	0.00	0.01	
1M	90	1287	357	5	0	0	-5	1	0.03	0.02	0.00	
1N	90	1287	496	5	0	0	-16	1	0.04	0.02	0.01	
1O	90	1287	357	-5	0	-0	-5	1	0.03	0.02	0.00	
1P	90	1287	496	-5	0	-0	-16	1	0.04	0.02	0.01	
2	90	1309	710	-1	0	-0	-18	1	0.05	0.02	0.01	
1A	180	572	356	8	0	-4	322	1	0.03	0.01	0.21	
1B	180	572	459	8	0	-4	408	1	0.03	0.01	0.27	
1C	180	572	356	-9	0	4	322	1	0.03	0.01	0.21	
1D	180	572	459	-9	0	4	408	1	0.03	0.01	0.27	
1E	180	1027	356	8	0	-4	322	1	0.03	0.01	0.21	
1F	180	1027	459	8	0	-4	408	1	0.03	0.01	0.27	
1G	180	1027	356	-9	0	4	322	1	0.03	0.01	0.21	
1H	180	1027	459	-9	0	4	408	1	0.03	0.01	0.27	
1I	180	312	338	5	0	-4	308	1	0.03	0.00	0.20	
1J	180	312	477	5	0	-4	422	1	0.04	0.00	0.27	
1K	180	312	338	-5	0	5	308	1	0.03	0.00	0.20	
1L	180	312	477	-5	0	5	422	1	0.04	0.00	0.27	
1M	180	1287	338	5	0	-4	308	1	0.03	0.02	0.20	
1N	180	1287	477	5	0	-4	422	1	0.04	0.02	0.27	
1O	180	1287	338	-5	0	5	308	1	0.03	0.02	0.20	
1P	180	1287	477	-5	0	5	422	1	0.04	0.02	0.27	
2	180	1309	686	-1	0	1	610	1	0.05	0.02	0.40	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	----------											
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 51 NI 30 NF 74 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-244	-143	4	0	5	247	1	0.01	0.00	0.16	
1B	0	-244	-98	4	0	5	180	1	0.01	0.00	0.12	
1C	0	-244	-143	-3	0	-4	247	1	0.01	0.00	0.16	
1D	0	-244	-98	-3	0	-4	180	1	0.01	0.00	0.12	
1E	0	90	-143	4	0	5	247	1	0.01	0.00	0.16	
1F	0	90	-98	4	0	5	180	1	0.01	0.00	0.12	

1G	0	90	-143	-3	0	-4	247	1	0.01	0.00	0.16
1H	0	90	-98	-3	0	-4	180	1	0.01	0.00	0.12
1I	0	-594	-163	4	0	4	276	1	0.01	0.01	0.18
1J	0	-594	-78	4	0	4	151	1	0.01	0.01	0.10
1K	0	-594	-163	-3	0	-2	276	1	0.01	0.01	0.18
1L	0	-594	-78	-3	0	-2	151	1	0.01	0.01	0.10
1M	0	441	-163	4	0	4	276	1	0.01	0.01	0.18
1N	0	441	-78	4	0	4	151	1	0.01	0.01	0.10
1O	0	441	-163	-3	0	-2	276	1	0.01	0.01	0.18
1P	0	441	-78	-3	0	-2	151	1	0.01	0.01	0.10
2	0	-139	-210	1	0	1	360	1	0.02	0.00	0.23
1A	90	-244	-162	4	0	2	110	1	0.01	0.00	0.07
1B	90	-244	-117	4	0	2	83	1	0.01	0.00	0.05
1C	90	-244	-162	-3	0	-1	110	1	0.01	0.00	0.07
1D	90	-244	-117	-3	0	-1	83	1	0.01	0.00	0.05
1E	90	90	-162	4	0	2	110	1	0.01	0.00	0.07
1F	90	90	-117	4	0	2	83	1	0.01	0.00	0.05
1G	90	90	-162	-3	0	-1	110	1	0.01	0.00	0.07
1H	90	90	-117	-3	0	-1	83	1	0.01	0.00	0.05
1I	90	-594	-182	4	0	0	121	1	0.01	0.01	0.08
1J	90	-594	-97	4	0	0	72	1	0.01	0.01	0.05
1K	90	-594	-182	-3	0	0	121	1	0.01	0.01	0.08
1L	90	-594	-97	-3	0	0	72	1	0.01	0.01	0.05
1M	90	441	-182	4	0	0	121	1	0.01	0.01	0.08
1N	90	441	-97	4	0	0	72	1	0.01	0.01	0.05
1O	90	441	-182	-3	0	0	121	1	0.01	0.01	0.08
1P	90	441	-97	-3	0	0	72	1	0.01	0.01	0.05
2	90	-139	-234	1	0	0	160	1	0.02	0.00	0.10
1A	180	-244	-180	4	0	-2	-43	1	0.01	0.00	0.03
1B	180	-244	-136	4	0	-2	-30	1	0.01	0.00	0.02
1C	180	-244	-180	-3	0	2	-43	1	0.01	0.00	0.03
1D	180	-244	-136	-3	0	2	-30	1	0.01	0.00	0.02
1E	180	90	-180	4	0	-2	-43	1	0.01	0.00	0.03
1F	180	90	-136	4	0	-2	-30	1	0.01	0.00	0.02
1G	180	90	-180	-3	0	2	-43	1	0.01	0.00	0.03
1H	180	90	-136	-3	0	2	-30	1	0.01	0.00	0.02
1I	180	-594	-200	4	0	-3	-51	1	0.01	0.01	0.03
1J	180	-594	-115	4	0	-3	-23	1	0.01	0.01	0.02
1K	180	-594	-200	-3	0	3	-51	1	0.01	0.01	0.03
1L	180	-594	-115	-3	0	3	-23	1	0.01	0.01	0.02
1M	180	441	-200	4	0	-3	-51	1	0.01	0.01	0.03
1N	180	441	-115	4	0	-3	-23	1	0.01	0.01	0.02
1O	180	441	-200	-3	0	3	-51	1	0.01	0.01	0.03
1P	180	441	-115	-3	0	3	-23	1	0.01	0.01	0.02
2	180	-139	-258	1	0	-0	-62	1	0.02	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-244	5	247	1	0.7344	0.9985	0.9998	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 77
1B	-244	5	180	1	0.7344	0.9985	0.9999	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 77
1C	-244	-4	247	1	0.7344	0.9984	0.9998	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 77
1D	-244	-4	180	1	0.7344	0.9984	0.9999	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 77
1I	-594	4	276	1	0.7344	0.9942	0.9994	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1J	-594	4	151	1	0.7344	0.9942	1.0002	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 77
1K	-594	3	276	1	0.7344	0.9942	0.9994	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1L	-594	3	151	1	0.7344	0.9942	1.0002	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 77
2	-139	1	360	1	0.7344	0.9994	0.9999	--	--	0.00	--	0.24	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 52 NI 74 NF 80 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	243	15	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	243	21	1	0	1	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	243	15	-2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	243	21	-2	0	-2	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	317	15	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	317	21	1	0	1	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	317	15	-2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	317	21	-2	0	-2	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	240	7	2	0	2	6	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	240	29	2	0	2	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	240	7	-3	0	-2	6	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	240	29	-3	0	-2	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	319	7	2	0	2	6	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	319	29	2	0	2	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	319	7	-3	0	-2	6	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	319	29	-3	0	-2	-12	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	459	24	-1	0	-1	-5	1	0.00	0.01	0.00	
1A	80	243	-2	1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	

1B	80	243	5	1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1C	80	243	-2	-2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1D	80	243	5	-2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1E	80	317	-2	1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1F	80	317	5	1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1G	80	317	-2	-2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1H	80	317	5	-2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1I	80	240	-9	2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1J	80	240	12	2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1K	80	240	-9	-3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1L	80	240	12	-3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1M	80	319	-9	2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1N	80	319	12	2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1O	80	319	-9	-3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1P	80	319	12	-3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
2	80	459	2	-1	0	-0	6	1	0.00	0.01	0.00
1A	160	243	-18	1	0	-2	-3	1	0.00	0.00	0.00
1B	160	243	-12	1	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	160	243	-18	-2	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.00
1D	160	243	-12	-2	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	160	317	-18	1	0	-2	-3	1	0.00	0.00	0.00
1F	160	317	-12	1	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	160	317	-18	-2	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.00
1H	160	317	-12	-2	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	160	240	-26	2	0	-2	-10	1	0.00	0.00	0.01
1J	160	240	-4	2	0	-2	8	1	0.00	0.00	0.01
1K	160	240	-26	-3	0	3	-10	1	0.00	0.00	0.01
1L	160	240	-4	-3	0	3	8	1	0.00	0.00	0.01
1M	160	319	-26	2	0	-2	-10	1	0.00	0.00	0.01
1N	160	319	-4	2	0	-2	8	1	0.00	0.00	0.01
1O	160	319	-26	-3	0	3	-10	1	0.00	0.00	0.01
1P	160	319	-4	-3	0	3	8	1	0.00	0.00	0.01
2	160	459	-19	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 53 NI 80 NF 91 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-310	186	2	0	1	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-310	241	2	0	1	-56	1	0.02	0.00	0.04	
1C	0	-310	186	-7	0	-2	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-310	241	-7	0	-2	-56	1	0.02	0.00	0.04	
1E	0	-2	186	2	0	1	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-2	241	2	0	1	-56	1	0.02	0.00	0.04	
1G	0	-2	186	-7	0	-2	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	-2	241	-7	0	-2	-56	1	0.02	0.00	0.04	
1I	0	-622	169	0	0	1	-36	1	0.01	0.01	0.02	
1J	0	-622	257	0	0	1	-61	1	0.02	0.01	0.04	
1K	0	-622	169	-6	0	-2	-36	1	0.01	0.01	0.02	
1L	0	-622	257	-6	0	-2	-61	1	0.02	0.01	0.04	
1M	0	310	169	0	0	1	-36	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	310	257	0	0	1	-61	1	0.02	0.00	0.04	
1O	0	310	169	-6	0	-2	-36	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	310	257	-6	0	-2	-61	1	0.02	0.00	0.04	
2	0	-266	350	-4	0	-1	-80	1	0.03	0.00	0.05	
1A	80	-310	169	2	0	-1	101	1	0.01	0.00	0.07	
1B	80	-310	224	2	0	-1	130	1	0.02	0.00	0.08	
1C	80	-310	169	-7	0	4	101	1	0.01	0.00	0.07	
1D	80	-310	224	-7	0	4	130	1	0.02	0.00	0.08	
1E	80	-2	169	2	0	-1	101	1	0.01	0.00	0.07	
1F	80	-2	224	2	0	-1	130	1	0.02	0.00	0.08	
1G	80	-2	169	-7	0	4	101	1	0.01	0.00	0.07	
1H	80	-2	224	-7	0	4	130	1	0.02	0.00	0.08	
1I	80	-622	153	0	0	1	93	1	0.01	0.01	0.06	
1J	80	-622	240	0	0	1	138	1	0.02	0.01	0.09	
1K	80	-622	153	-6	0	2	93	1	0.01	0.01	0.06	
1L	80	-622	240	-6	0	2	138	1	0.02	0.01	0.09	
1M	80	310	153	0	0	1	93	1	0.01	0.00	0.06	
1N	80	310	240	0	0	1	138	1	0.02	0.00	0.09	
1O	80	310	153	-6	0	2	93	1	0.01	0.00	0.06	
1P	80	310	240	-6	0	2	138	1	0.02	0.00	0.09	
2	80	-266	329	-4	0	3	191	1	0.02	0.00	0.12	
1A	160	-310	153	2	0	-2	229	1	0.01	0.00	0.15	
1B	160	-310	208	2	0	-2	303	1	0.02	0.00	0.20	
1C	160	-310	153	-7	0	10	229	1	0.01	0.00	0.15	
1D	160	-310	208	-7	0	10	303	1	0.02	0.00	0.20	
1E	160	-2	153	2	0	-2	229	1	0.01	0.00	0.15	

1F	160	-2	208	2	0	-2	303	1	0.02	0.00	0.20
1G	160	-2	153	-7	0	10	229	1	0.01	0.00	0.15
1H	160	-2	208	-7	0	10	303	1	0.02	0.00	0.20
1I	160	-622	137	0	0	1	209	1	0.01	0.01	0.14
1J	160	-622	224	0	0	1	324	1	0.02	0.01	0.21
1K	160	-622	137	-6	0	7	209	1	0.01	0.01	0.14
1L	160	-622	224	-6	0	7	324	1	0.02	0.01	0.21
1M	160	310	137	0	0	1	209	1	0.01	0.00	0.14
1N	160	310	224	0	0	1	324	1	0.02	0.00	0.21
1O	160	310	137	-6	0	7	209	1	0.01	0.00	0.14
1P	160	310	224	-6	0	7	324	1	0.02	0.00	0.21
2	160	-266	307	-4	0	6	446	1	0.02	0.00	0.29

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-310	-2	229	1	0.7960	0.9985	0.9997	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 69
1B	-310	-2	303	1	0.7960	0.9985	0.9996	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 69
1C	-310	10	229	1	0.7960	0.9990	0.9997	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 69
1D	-310	10	303	1	0.7960	0.9990	0.9996	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 69
1E	-2	-2	229	1	0.7960	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1F	-2	-2	303	1	0.7960	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 69
1G	-2	10	229	1	0.7960	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1H	-2	10	303	1	0.7960	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 69
1I	-622	1	209	1	0.7960	1.0023	0.9994	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1J	-622	1	324	1	0.7960	1.0023	0.9991	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
1K	-622	7	209	1	0.7960	0.9972	0.9994	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1L	-622	7	324	1	0.7960	0.9972	0.9991	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
2	-266	6	446	1	0.7960	0.9993	0.9996	--	--	0.00	--	0.30	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 54 NI 91 NF 97 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-482	-195	7	0	10	287	1	0.01	0.01	0.19	
1B	0	-482	-141	7	0	10	215	1	0.01	0.01	0.14	
1C	0	-482	-195	-1	0	-1	287	1	0.01	0.01	0.19	
1D	0	-482	-141	-1	0	-1	215	1	0.01	0.01	0.14	
1E	0	-120	-195	7	0	10	287	1	0.01	0.00	0.19	
1F	0	-120	-141	7	0	10	215	1	0.01	0.00	0.14	
1G	0	-120	-195	-1	0	-1	287	1	0.01	0.00	0.19	
1H	0	-120	-141	-1	0	-1	215	1	0.01	0.00	0.14	
1I	0	-848	-210	6	0	7	305	1	0.02	0.01	0.20	
1J	0	-848	-126	6	0	7	196	1	0.01	0.01	0.13	
1K	0	-848	-210	-0	0	1	305	1	0.02	0.01	0.20	
1L	0	-848	-126	-0	0	1	196	1	0.01	0.01	0.13	
1M	0	246	-210	6	0	7	305	1	0.02	0.00	0.20	
1N	0	246	-126	6	0	7	196	1	0.01	0.00	0.13	
1O	0	246	-210	-0	0	1	305	1	0.02	0.00	0.20	
1P	0	246	-126	-0	0	1	196	1	0.01	0.00	0.13	
2	0	-506	-288	5	0	7	420	1	0.02	0.01	0.27	
1A	80	-482	-212	7	0	4	124	1	0.02	0.01	0.08	
1B	80	-482	-158	7	0	4	95	1	0.01	0.01	0.06	
1C	80	-482	-212	-1	0	-0	124	1	0.02	0.01	0.08	
1D	80	-482	-158	-1	0	-0	95	1	0.01	0.01	0.06	
1E	80	-120	-212	7	0	4	124	1	0.02	0.00	0.08	
1F	80	-120	-158	7	0	4	95	1	0.01	0.00	0.06	
1G	80	-120	-212	-1	0	-0	124	1	0.02	0.00	0.08	
1H	80	-120	-158	-1	0	-0	95	1	0.01	0.00	0.06	
1I	80	-848	-227	6	0	2	131	1	0.02	0.01	0.08	
1J	80	-848	-143	6	0	2	88	1	0.01	0.01	0.06	
1K	80	-848	-227	-0	0	1	131	1	0.02	0.01	0.08	
1L	80	-848	-143	-0	0	1	88	1	0.01	0.01	0.06	
1M	80	246	-227	6	0	2	131	1	0.02	0.00	0.08	
1N	80	246	-143	6	0	2	88	1	0.01	0.00	0.06	
1O	80	246	-227	-0	0	1	131	1	0.02	0.00	0.08	
1P	80	246	-143	-0	0	1	88	1	0.01	0.00	0.06	
2	80	-506	-309	5	0	3	181	1	0.02	0.01	0.12	
1A	160	-482	-228	7	0	-1	-52	1	0.02	0.01	0.03	
1B	160	-482	-174	7	0	-1	-38	1	0.01	0.01	0.02	
1C	160	-482	-228	-1	0	0	-52	1	0.02	0.01	0.03	
1D	160	-482	-174	-1	0	0	-38	1	0.01	0.01	0.02	
1E	160	-120	-228	7	0	-1	-52	1	0.02	0.00	0.03	
1F	160	-120	-174	7	0	-1	-38	1	0.01	0.00	0.02	
1G	160	-120	-228	-1	0	0	-52	1	0.02	0.00	0.03	
1H	160	-120	-174	-1	0	0	-38	1	0.01	0.00	0.02	
1I	160	-848	-243	6	0	-2	-57	1	0.02	0.01	0.04	
1J	160	-848	-159	6	0	-2	-32	1	0.01	0.01	0.02	
1K	160	-848	-243	-0	0	1	-57	1	0.02	0.01	0.04	
1L	160	-848	-159	-0	0	1	-32	1	0.01	0.01	0.02	
1M	160	246	-243	6	0	-2	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1N	160	246	-159	6	0	-2	-32	1	0.01	0.00	0.02	

1O	160	246	-243	-0	0	1	-57	1	0.02	0.00	0.04
1P	160	246	-159	-0	0	1	-32	1	0.01	0.00	0.02
2	160	-506	-330	5	0	-1	-74	1	0.02	0.01	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-482	10	287	1	0.7960	0.9986	0.9994	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 69
1B	-482	10	215	1	0.7960	0.9986	0.9995	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1C	-482	-1	287	1	0.7960	0.9982	0.9994	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 69
1D	-482	-1	215	1	0.7960	0.9982	0.9995	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1E	-120	10	287	1	0.7960	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.19	Snell. 'yx'= 69
1F	-120	10	215	1	0.7960	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1G	-120	-1	287	1	0.7960	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.19	Snell. 'yx'= 69
1H	-120	-1	215	1	0.7960	0.9996	0.9999	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 69
1I	-848	7	305	1	0.7960	0.9962	0.9988	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
1J	-848	7	196	1	0.7960	0.9962	0.9993	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1K	-848	1	305	1	0.7960	1.0049	0.9988	--	--	0.02	--	0.21	Snell. 'yx'= 69
1L	-848	1	196	1	0.7960	1.0049	0.9993	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 69
2	-506	7	420	1	0.7960	0.9986	0.9993	--	--	0.01	--	0.28	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 55 NI 97 NF 103 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	101	15	2	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	101	22	2	0	2	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	101	15	-0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	101	22	-0	0	-1	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	155	15	2	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	155	22	2	0	2	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	155	15	-0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	155	22	-0	0	-1	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	72	7	3	0	2	5	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	72	30	3	0	2	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	72	7	-1	0	-1	5	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	72	30	-1	0	-1	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	184	7	3	0	2	5	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	184	30	3	0	2	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	184	7	-1	0	-1	5	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	184	30	-1	0	-1	-12	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	210	25	1	0	1	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1A	80	101	-1	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1B	80	101	6	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1C	80	101	-1	-0	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1D	80	101	6	-0	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1E	80	155	-1	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1F	80	155	6	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1G	80	155	-1	-0	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1H	80	155	6	-0	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1I	80	72	-9	3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1J	80	72	13	3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1K	80	72	-9	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1L	80	72	13	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1M	80	184	-9	3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1N	80	184	13	3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1O	80	184	-9	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1P	80	184	13	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
2	80	210	4	1	0	-0	6	1	0.00	0.00	0.00	
1A	160	101	-18	2	0	-2	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1B	160	101	-11	2	0	-2	3	1	0.00	0.00	0.00	
1C	160	101	-18	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1D	160	101	-11	-0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.00	
1E	160	155	-18	2	0	-2	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1F	160	155	-11	2	0	-2	3	1	0.00	0.00	0.00	
1G	160	155	-18	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1H	160	155	-11	-0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.00	
1I	160	72	-26	3	0	-2	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1J	160	72	-3	3	0	-2	9	1	0.00	0.00	0.01	
1K	160	72	-26	-1	0	1	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1L	160	72	-3	-1	0	1	9	1	0.00	0.00	0.01	
1M	160	184	-26	3	0	-2	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1N	160	184	-3	3	0	-2	9	1	0.00	0.00	0.01	
1O	160	184	-26	-1	0	1	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1P	160	184	-3	-1	0	1	9	1	0.00	0.00	0.01	
2	160	210	-18	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	--				--							
	daN				daN*m							

ASTA NUM. 56 NI 103 NF 109 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-502	185	2	0	1	-41	1	0.01	0.01	0.03	
1B	0	-502	241	2	0	1	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1C	0	-502	185	-2	0	-2	-41	1	0.01	0.01	0.03	
1D	0	-502	241	-2	0	-2	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1E	0	-177	185	2	0	1	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-177	241	2	0	1	-56	1	0.02	0.00	0.04	
1G	0	-177	185	-2	0	-2	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	-177	241	-2	0	-2	-56	1	0.02	0.00	0.04	
1I	0	-778	169	2	0	1	-36	1	0.01	0.01	0.02	
1J	0	-778	257	2	0	1	-61	1	0.02	0.01	0.04	
1K	0	-778	169	-2	0	-2	-36	1	0.01	0.01	0.02	
1L	0	-778	257	-2	0	-2	-61	1	0.02	0.01	0.04	
1M	0	98	169	2	0	1	-36	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	98	257	2	0	1	-61	1	0.02	0.00	0.04	
1O	0	98	169	-2	0	-2	-36	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	98	257	-2	0	-2	-61	1	0.02	0.00	0.04	
2	0	-570	350	-0	0	-1	-80	1	0.03	0.01	0.05	
1A	80	-502	168	2	0	-1	100	1	0.01	0.01	0.07	
1B	80	-502	225	2	0	-1	131	1	0.02	0.01	0.09	
1C	80	-502	168	-2	0	0	100	1	0.01	0.01	0.07	
1D	80	-502	225	-2	0	0	131	1	0.02	0.01	0.09	
1E	80	-177	168	2	0	-1	100	1	0.01	0.00	0.07	
1F	80	-177	225	2	0	-1	131	1	0.02	0.00	0.09	
1G	80	-177	168	-2	0	0	100	1	0.01	0.00	0.07	
1H	80	-177	225	-2	0	0	131	1	0.02	0.00	0.09	
1I	80	-778	153	2	0	-0	93	1	0.01	0.01	0.06	
1J	80	-778	240	2	0	-0	138	1	0.02	0.01	0.09	
1K	80	-778	153	-2	0	-0	93	1	0.01	0.01	0.06	
1L	80	-778	240	-2	0	-0	138	1	0.02	0.01	0.09	
1M	80	98	153	2	0	-0	93	1	0.01	0.00	0.06	
1N	80	98	240	2	0	-0	138	1	0.02	0.00	0.09	
1O	80	98	153	-2	0	-0	93	1	0.01	0.00	0.06	
1P	80	98	240	-2	0	-0	138	1	0.02	0.00	0.09	
2	80	-570	329	-0	0	-0	191	1	0.02	0.01	0.12	
1A	160	-502	152	2	0	-2	228	1	0.01	0.01	0.15	
1B	160	-502	208	2	0	-2	304	1	0.02	0.01	0.20	
1C	160	-502	152	-2	0	2	228	1	0.01	0.01	0.15	
1D	160	-502	208	-2	0	2	304	1	0.02	0.01	0.20	
1E	160	-177	152	2	0	-2	228	1	0.01	0.00	0.15	
1F	160	-177	208	2	0	-2	304	1	0.02	0.00	0.20	
1G	160	-177	152	-2	0	2	228	1	0.01	0.00	0.15	
1H	160	-177	208	-2	0	2	304	1	0.02	0.00	0.20	
1I	160	-778	136	2	0	-2	209	1	0.01	0.01	0.14	
1J	160	-778	224	2	0	-2	324	1	0.02	0.01	0.21	
1K	160	-778	136	-2	0	2	209	1	0.01	0.01	0.14	
1L	160	-778	224	-2	0	2	324	1	0.02	0.01	0.21	
1M	160	98	136	2	0	-2	209	1	0.01	0.00	0.14	
1N	160	98	224	2	0	-2	324	1	0.02	0.00	0.21	
1O	160	98	136	-2	0	2	209	1	0.01	0.00	0.14	
1P	160	98	224	-2	0	2	324	1	0.02	0.00	0.21	
2	160	-570	307	-0	0	-0	446	1	0.02	0.01	0.29	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-502	-2	228	1	0.7960	0.9975	0.9994	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 69
1B	-502	-2	304	1	0.7960	0.9975	0.9993	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 69
1C	-502	2	228	1	0.7960	0.9950	0.9994	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 69
1D	-502	2	304	1	0.7960	0.9950	0.9993	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 69
1E	-177	-2	228	1	0.7960	0.9991	0.9998	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1F	-177	-2	304	1	0.7960	0.9991	0.9998	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 69
1G	-177	2	228	1	0.7960	0.9982	0.9998	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1H	-177	2	304	1	0.7960	0.9982	0.9998	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 69
1I	-778	-2	209	1	0.7960	0.9937	0.9993	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1J	-778	-2	324	1	0.7960	0.9937	0.9989	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
1K	-778	-2	209	1	0.7960	0.9937	0.9993	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1L	-778	-2	324	1	0.7960	0.9937	0.9989	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
2	-570	-1	446	1	0.7960	1.0000	0.9992	--	--	0.01	--	0.30	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 57 NI 109 NF 86 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-951	-186	3	0	4	275	1	0.01	0.01	0.18	
1B	0	-951	-130	3	0	4	200	1	0.01	0.01	0.13	
1C	0	-951	-186	-1	0	-0	275	1	0.01	0.01	0.18	
1D	0	-951	-130	-1	0	-0	200	1	0.01	0.01	0.13	
1E	0	-484	-186	3	0	4	275	1	0.01	0.01	0.18	
1F	0	-484	-130	3	0	4	200	1	0.01	0.01	0.13	
1G	0	-484	-186	-1	0	-0	275	1	0.01	0.01	0.18	
1H	0	-484	-130	-1	0	-0	200	1	0.01	0.01	0.13	
1I	0	-1352	-203	3	0	3	296	1	0.02	0.02	0.19	
1J	0	-1352	-113	3	0	3	178	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-1352	-203	-1	0	0	296	1	0.02	0.02	0.19	
1L	0	-1352	-113	-1	0	0	178	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-84	-203	3	0	3	296	1	0.02	0.00	0.19	
1N	0	-84	-113	3	0	3	178	1	0.01	0.00	0.12	
1O	0	-84	-203	-1	0	0	296	1	0.02	0.00	0.19	
1P	0	-84	-113	-1	0	0	178	1	0.01	0.00	0.12	
2	0	-1203	-270	2	0	3	397	1	0.02	0.02	0.26	
1A	80	-951	-202	3	0	1	120	1	0.01	0.01	0.08	
1B	80	-951	-146	3	0	1	89	1	0.01	0.01	0.06	
1C	80	-951	-202	-1	0	1	120	1	0.01	0.01	0.08	
1D	80	-951	-146	-1	0	1	89	1	0.01	0.01	0.06	
1E	80	-484	-202	3	0	1	120	1	0.01	0.01	0.08	
1F	80	-484	-146	3	0	1	89	1	0.01	0.01	0.06	
1G	80	-484	-202	-1	0	1	120	1	0.01	0.01	0.08	
1H	80	-484	-146	-1	0	1	89	1	0.01	0.01	0.06	
1I	80	-1352	-219	3	0	1	127	1	0.02	0.02	0.08	
1J	80	-1352	-129	3	0	1	82	1	0.01	0.02	0.05	
1K	80	-1352	-219	-1	0	1	127	1	0.02	0.02	0.08	
1L	80	-1352	-129	-1	0	1	82	1	0.01	0.02	0.05	
1M	80	-84	-219	3	0	1	127	1	0.02	0.00	0.08	
1N	80	-84	-129	3	0	1	82	1	0.01	0.00	0.05	
1O	80	-84	-219	-1	0	1	127	1	0.02	0.00	0.08	
1P	80	-84	-129	-1	0	1	82	1	0.01	0.00	0.05	
2	80	-1203	-291	2	0	2	173	1	0.02	0.02	0.11	
1A	160	-951	-219	3	0	-1	-49	1	0.02	0.01	0.03	
1B	160	-951	-163	3	0	-1	-34	1	0.01	0.01	0.02	
1C	160	-951	-219	-1	0	1	-49	1	0.02	0.01	0.03	
1D	160	-951	-163	-1	0	1	-34	1	0.01	0.01	0.02	
1E	160	-484	-219	3	0	-1	-49	1	0.02	0.01	0.03	
1F	160	-484	-163	3	0	-1	-34	1	0.01	0.01	0.02	
1G	160	-484	-219	-1	0	1	-49	1	0.02	0.01	0.03	
1H	160	-484	-163	-1	0	1	-34	1	0.01	0.01	0.02	
1I	160	-1352	-236	3	0	-2	-55	1	0.02	0.02	0.04	
1J	160	-1352	-146	3	0	-2	-28	1	0.01	0.02	0.02	
1K	160	-1352	-236	-1	0	2	-55	1	0.02	0.02	0.04	
1L	160	-1352	-146	-1	0	2	-28	1	0.01	0.02	0.02	
1M	160	-84	-236	3	0	-2	-55	1	0.02	0.00	0.04	
1N	160	-84	-146	3	0	-2	-28	1	0.01	0.00	0.02	
1O	160	-84	-236	-1	0	2	-55	1	0.02	0.00	0.04	
1P	160	-84	-146	-1	0	2	-28	1	0.01	0.00	0.02	
2	160	-1203	-312	2	0	0	-69	1	0.02	0.02	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-951	4	275	1	0.7960	0.9960	0.9989	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'yx'= 69
1B	-951	4	200	1	0.7960	0.9960	0.9992	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1C	-951	1	275	1	0.7960	0.9974	0.9989	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'yx'= 69
1D	-951	1	200	1	0.7960	0.9974	0.9992	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1E	-484	4	275	1	0.7960	0.9980	0.9994	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 69
1F	-484	4	200	1	0.7960	0.9980	0.9996	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 69
1G	-484	1	275	1	0.7960	0.9987	0.9994	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 69
1H	-484	1	200	1	0.7960	0.9987	0.9996	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 69
1I	-1352	3	296	1	0.7960	0.9919	0.9982	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
1J	-1352	3	178	1	0.7960	0.9919	0.9992	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 69
1K	-1352	2	296	1	0.7960	0.9991	0.9982	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
1L	-1352	2	178	1	0.7960	0.9991	0.9992	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 69
1M	-84	3	296	1	0.7960	0.9995	0.9999	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 69
1N	-84	3	178	1	0.7960	0.9995	1.0000	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 69
1O	-84	2	296	1	0.7960	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.19	Snell. 'yx'= 69
1P	-84	2	178	1	0.7960	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 69
2	-1203	3	397	1	0.7960	0.9988	0.9985	--	--	0.02	--	0.28	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 58 NI 86 NF 115 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-483	18	3	0	4	-3	1	0.00	0.01	0.00
1B	0	-483	26	3	0	4	-9	1	0.00	0.01	0.01
1C	0	-483	18	-2	0	-3	-3	1	0.00	0.01	0.00
1D	0	-483	26	-2	0	-3	-9	1	0.00	0.01	0.01
1E	0	-342	18	3	0	4	-3	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	-342	26	3	0	4	-9	1	0.00	0.00	0.01
1G	0	-342	18	-2	0	-3	-3	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	-342	26	-2	0	-3	-9	1	0.00	0.00	0.01
1I	0	-577	10	3	0	2	4	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	-577	34	3	0	2	-15	1	0.00	0.01	0.01
1K	0	-577	10	-2	0	-2	4	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	-577	34	-2	0	-2	-15	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	-248	10	3	0	2	4	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	-248	34	3	0	2	-15	1	0.00	0.00	0.01
1O	0	-248	10	-2	0	-2	4	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	-248	34	-2	0	-2	-15	1	0.00	0.00	0.01
2	0	-696	30	1	0	1	-9	1	0.00	0.01	0.01
1A	80	-483	2	3	0	1	5	1	0.00	0.01	0.00
1B	80	-483	9	3	0	1	5	1	0.00	0.01	0.00
1C	80	-483	2	-2	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.00
1D	80	-483	9	-2	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.00
1E	80	-342	2	3	0	1	5	1	0.00	0.00	0.00
1F	80	-342	9	3	0	1	5	1	0.00	0.00	0.00
1G	80	-342	2	-2	0	-1	5	1	0.00	0.00	0.00
1H	80	-342	9	-2	0	-1	5	1	0.00	0.00	0.00
1I	80	-577	-7	3	0	0	5	1	0.00	0.01	0.00
1J	80	-577	17	3	0	0	5	1	0.00	0.01	0.00
1K	80	-577	-7	-2	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.00
1L	80	-577	17	-2	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.00
1M	80	-248	-7	3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1N	80	-248	17	3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1O	80	-248	-7	-2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1P	80	-248	17	-2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
2	80	-696	9	1	0	-0	7	1	0.00	0.01	0.00
1A	160	-483	-15	3	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.00
1B	160	-483	-7	3	0	-2	6	1	0.00	0.01	0.00
1C	160	-483	-15	-2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1D	160	-483	-7	-2	0	1	6	1	0.00	0.01	0.00
1E	160	-342	-15	3	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	160	-342	-7	3	0	-2	6	1	0.00	0.00	0.00
1G	160	-342	-15	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	160	-342	-7	-2	0	1	6	1	0.00	0.00	0.00
1I	160	-577	-23	3	0	-2	-7	1	0.00	0.01	0.00
1J	160	-577	1	3	0	-2	13	1	0.00	0.01	0.01
1K	160	-577	-23	-2	0	1	-7	1	0.00	0.01	0.00
1L	160	-577	1	-2	0	1	13	1	0.00	0.01	0.01
1M	160	-248	-23	3	0	-2	-7	1	0.00	0.00	0.00
1N	160	-248	1	3	0	-2	13	1	0.00	0.00	0.01
1O	160	-248	-23	-2	0	1	-7	1	0.00	0.00	0.00
1P	160	-248	1	-2	0	1	13	1	0.00	0.00	0.01
2	160	-696	-12	1	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-483	4	5	1	0.7960	0.9967	1.0081	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1B	-483	4	-9	1	0.7960	0.9967	1.0020	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1C	-483	-3	5	1	0.7960	0.9976	1.0081	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1D	-483	-3	-9	1	0.7960	0.9976	1.0020	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1E	-342	4	5	1	0.7960	0.9977	1.0057	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1F	-342	4	-9	1	0.7960	0.9977	1.0014	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1G	-342	-3	5	1	0.7960	0.9983	1.0057	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1H	-342	-3	-9	1	0.7960	0.9983	1.0014	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1I	-577	2	-7	1	0.7960	0.9942	1.0049	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1J	-577	2	-15	1	0.7960	0.9942	0.9970	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1K	-577	-2	-7	1	0.7960	0.9952	1.0049	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1L	-577	-2	-15	1	0.7960	0.9952	0.9970	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1M	-248	2	-7	1	0.7960	0.9975	1.0021	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1N	-248	2	-15	1	0.7960	0.9975	0.9987	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1O	-248	-2	-7	1	0.7960	0.9979	1.0021	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1P	-248	-2	-15	1	0.7960	0.9979	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
2	-696	-1	-9	1	0.7960	0.9936	1.0028	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 59 NI 115 NF 121 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1371	77	3	0	3	-50	1	0.01	0.02	0.03	
1B	0	-1371	93	3	0	3	-64	1	0.01	0.02	0.04	
1C	0	-1371	77	-2	0	-3	-50	1	0.01	0.02	0.03	

1D	0	-1371	93	-2	0	-3	-64	1	0.01	0.02	0.04
1E	0	-1035	77	3	0	3	-50	1	0.01	0.01	0.03
1F	0	-1035	93	3	0	3	-64	1	0.01	0.01	0.04
1G	0	-1035	77	-2	0	-3	-50	1	0.01	0.01	0.03
1H	0	-1035	93	-2	0	-3	-64	1	0.01	0.01	0.04
1I	0	-1522	73	2	0	2	-45	1	0.01	0.02	0.03
1J	0	-1522	97	2	0	2	-69	1	0.01	0.02	0.04
1K	0	-1522	73	-1	0	-2	-45	1	0.01	0.02	0.03
1L	0	-1522	97	-1	0	-2	-69	1	0.01	0.02	0.04
1M	0	-884	73	2	0	2	-45	1	0.01	0.01	0.03
1N	0	-884	97	2	0	2	-69	1	0.01	0.01	0.04
1O	0	-884	73	-1	0	-2	-45	1	0.01	0.01	0.03
1P	0	-884	97	-1	0	-2	-69	1	0.01	0.01	0.04
2	0	-2017	135	1	0	-0	-95	1	0.01	0.03	0.06
1A	90	-1371	59	3	0	-0	11	1	0.00	0.02	0.01
1B	90	-1371	75	3	0	-0	11	1	0.01	0.02	0.01
1C	90	-1371	59	-2	0	-1	11	1	0.00	0.02	0.01
1D	90	-1371	75	-2	0	-1	11	1	0.01	0.02	0.01
1E	90	-1035	59	3	0	-0	11	1	0.00	0.01	0.01
1F	90	-1035	75	3	0	-0	11	1	0.01	0.01	0.01
1G	90	-1035	59	-2	0	-1	11	1	0.00	0.01	0.01
1H	90	-1035	75	-2	0	-1	11	1	0.01	0.01	0.01
1I	90	-1522	54	2	0	0	12	1	0.00	0.02	0.01
1J	90	-1522	79	2	0	0	11	1	0.01	0.02	0.01
1K	90	-1522	54	-1	0	-1	12	1	0.00	0.02	0.01
1L	90	-1522	79	-1	0	-1	11	1	0.01	0.02	0.01
1M	90	-884	54	2	0	0	12	1	0.00	0.01	0.01
1N	90	-884	79	2	0	0	11	1	0.01	0.01	0.01
1O	90	-884	54	-1	0	-1	12	1	0.00	0.01	0.01
1P	90	-884	79	-1	0	-1	11	1	0.01	0.01	0.01
2	90	-2017	111	1	0	-1	16	1	0.01	0.03	0.01
1A	180	-1371	40	3	0	-3	56	1	0.00	0.02	0.04
1B	180	-1371	56	3	0	-3	70	1	0.00	0.02	0.05
1C	180	-1371	40	-2	0	1	56	1	0.00	0.02	0.04
1D	180	-1371	56	-2	0	1	70	1	0.00	0.02	0.05
1E	180	-1035	40	3	0	-3	56	1	0.00	0.01	0.04
1F	180	-1035	56	3	0	-3	70	1	0.00	0.01	0.05
1G	180	-1035	40	-2	0	1	56	1	0.00	0.01	0.04
1H	180	-1035	56	-2	0	1	70	1	0.00	0.01	0.05
1I	180	-1522	36	2	0	-2	52	1	0.00	0.02	0.03
1J	180	-1522	60	2	0	-2	74	1	0.00	0.02	0.05
1K	180	-1522	36	-1	0	0	52	1	0.00	0.02	0.03
1L	180	-1522	60	-1	0	0	74	1	0.00	0.02	0.05
1M	180	-884	36	2	0	-2	52	1	0.00	0.01	0.03
1N	180	-884	60	2	0	-2	74	1	0.00	0.01	0.05
1O	180	-884	36	-1	0	0	52	1	0.00	0.01	0.03
1P	180	-884	60	-1	0	0	74	1	0.00	0.01	0.05
2	180	-2017	87	1	0	-1	106	1	0.01	0.03	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1371	-3	56	1	0.7344	0.9852	0.9803	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'yx'= 77
1B	-1371	-3	70	1	0.7344	0.9852	0.9787	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'yx'= 77
1C	-1371	-3	56	1	0.7344	0.9907	0.9803	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'yx'= 77
1D	-1371	-3	70	1	0.7344	0.9907	0.9787	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'yx'= 77
1E	-1035	-3	56	1	0.7344	0.9888	0.9851	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'yx'= 77
1F	-1035	-3	70	1	0.7344	0.9888	0.9839	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'yx'= 77
1G	-1035	-3	56	1	0.7344	0.9930	0.9851	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'yx'= 77
1H	-1035	-3	70	1	0.7344	0.9930	0.9839	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'yx'= 77
1I	-1522	2	52	1	0.7344	0.9860	0.9795	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'yx'= 77
1J	-1522	2	74	1	0.7344	0.9860	0.9754	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'yx'= 77
1K	-1522	-2	52	1	0.7344	0.9969	0.9795	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'yx'= 77
1L	-1522	-2	74	1	0.7344	0.9969	0.9754	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'yx'= 77
1M	-884	2	52	1	0.7344	0.9919	0.9881	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'yx'= 77
1N	-884	2	74	1	0.7344	0.9919	0.9857	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'yx'= 77
1O	-884	-2	52	1	0.7344	0.9982	0.9881	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'yx'= 77
1P	-884	-2	74	1	0.7344	0.9982	0.9857	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'yx'= 77
2	-2017	-1	105	1	0.7344	0.9976	0.9672	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 60 NI 121 NF 127 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-524	-214	-3	0	-1	350	1	0.02	0.01	0.23	
1B	0	-524	-164	-3	0	-1	275	1	0.01	0.01	0.18	
1C	0	-524	-214	-7	0	-7	350	1	0.02	0.01	0.23	
1D	0	-524	-164	-7	0	-7	275	1	0.01	0.01	0.18	
1E	0	-215	-214	-3	0	-1	350	1	0.02	0.00	0.23	
1F	0	-215	-164	-3	0	-1	275	1	0.01	0.00	0.18	
1G	0	-215	-214	-7	0	-7	350	1	0.02	0.00	0.23	
1H	0	-215	-164	-7	0	-7	275	1	0.01	0.00	0.18	

1I	0	-871	-225	-2	0	-1	365	1	0.02	0.01	0.24
1J	0	-871	-154	-2	0	-1	260	1	0.01	0.01	0.17
1K	0	-871	-225	-7	0	-7	365	1	0.02	0.01	0.24
1L	0	-871	-154	-7	0	-7	260	1	0.01	0.01	0.17
1M	0	132	-225	-2	0	-1	365	1	0.02	0.00	0.24
1N	0	132	-154	-2	0	-1	260	1	0.01	0.00	0.17
1O	0	132	-225	-7	0	-7	365	1	0.02	0.00	0.24
1P	0	132	-154	-7	0	-7	260	1	0.01	0.00	0.17
2	0	-619	-324	-8	0	-6	524	1	0.02	0.01	0.34
1A	90	-524	-233	-3	0	0	149	1	0.02	0.01	0.10
1B	90	-524	-183	-3	0	0	119	1	0.01	0.01	0.08
1C	90	-524	-233	-7	0	0	149	1	0.02	0.01	0.10
1D	90	-524	-183	-7	0	0	119	1	0.01	0.01	0.08
1E	90	-215	-233	-3	0	0	149	1	0.02	0.00	0.10
1F	90	-215	-183	-3	0	0	119	1	0.01	0.00	0.08
1G	90	-215	-233	-7	0	0	149	1	0.02	0.00	0.10
1H	90	-215	-183	-7	0	0	119	1	0.01	0.00	0.08
1I	90	-871	-243	-2	0	1	155	1	0.02	0.01	0.10
1J	90	-871	-173	-2	0	1	113	1	0.01	0.01	0.07
1K	90	-871	-243	-7	0	-1	155	1	0.02	0.01	0.10
1L	90	-871	-173	-7	0	-1	113	1	0.01	0.01	0.07
1M	90	132	-243	-2	0	1	155	1	0.02	0.00	0.10
1N	90	132	-173	-2	0	1	113	1	0.01	0.00	0.07
1O	90	132	-243	-7	0	-1	155	1	0.02	0.00	0.10
1P	90	132	-173	-7	0	-1	113	1	0.01	0.00	0.07
2	90	-619	-348	-8	0	1	221	1	0.03	0.01	0.14
1A	180	-524	-252	-3	0	2	-69	1	0.02	0.01	0.04
1B	180	-524	-201	-3	0	2	-54	1	0.01	0.01	0.04
1C	180	-524	-252	-7	0	7	-69	1	0.02	0.01	0.04
1D	180	-524	-201	-7	0	7	-54	1	0.01	0.01	0.04
1E	180	-215	-252	-3	0	2	-69	1	0.02	0.00	0.04
1F	180	-215	-201	-3	0	2	-54	1	0.01	0.00	0.04
1G	180	-215	-252	-7	0	7	-69	1	0.02	0.00	0.04
1H	180	-215	-201	-7	0	7	-54	1	0.01	0.00	0.04
1I	180	-871	-262	-2	0	3	-73	1	0.02	0.01	0.05
1J	180	-871	-191	-2	0	3	-51	1	0.01	0.01	0.03
1K	180	-871	-262	-7	0	6	-73	1	0.02	0.01	0.05
1L	180	-871	-191	-7	0	6	-51	1	0.01	0.01	0.03
1M	180	132	-262	-2	0	3	-73	1	0.02	0.00	0.05
1N	180	132	-191	-2	0	3	-51	1	0.01	0.00	0.03
1O	180	132	-262	-7	0	6	-73	1	0.02	0.00	0.05
1P	180	132	-191	-7	0	6	-51	1	0.01	0.00	0.03
2	180	-619	-372	-8	0	8	-103	1	0.03	0.01	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-524	2	350	1	0.7344	0.9962	0.9993	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'yx'= 77
1B	-524	2	275	1	0.7344	0.9962	0.9994	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1C	-524	7	350	1	0.7344	0.9943	0.9993	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'yx'= 77
1D	-524	7	275	1	0.7344	0.9943	0.9994	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1E	-215	2	350	1	0.7344	0.9984	0.9997	--	--	0.00	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1F	-215	2	275	1	0.7344	0.9984	0.9997	--	--	0.00	--	0.18	Snell. 'yx'= 77
1G	-215	7	350	1	0.7344	0.9977	0.9997	--	--	0.00	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1H	-215	7	275	1	0.7344	0.9977	0.9997	--	--	0.00	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1I	-871	3	365	1	0.7344	0.9969	0.9987	--	--	0.02	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1J	-871	3	260	1	0.7344	0.9969	0.9990	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1K	-871	-7	365	1	0.7344	0.9911	0.9987	--	--	0.02	--	0.26	Snell. 'yx'= 77
1L	-871	-7	260	1	0.7344	0.9911	0.9990	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
2	-619	8	524	1	0.7344	0.9939	0.9990	--	--	0.01	--	0.35	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 61 NI 68 NF 12 Lungh. 157.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	672	-384	15	0	4	92	1	0.03	0.01	0.06	
1B	0	672	-317	15	0	4	76	1	0.02	0.01	0.05	
1C	0	672	-384	-14	0	-4	92	1	0.03	0.01	0.06	
1D	0	672	-317	-14	0	-4	76	1	0.02	0.01	0.05	
1E	0	803	-384	15	0	4	92	1	0.03	0.01	0.06	
1F	0	803	-317	15	0	4	76	1	0.02	0.01	0.05	
1G	0	803	-384	-14	0	-4	92	1	0.03	0.01	0.06	
1H	0	803	-317	-14	0	-4	76	1	0.02	0.01	0.05	
1I	0	690	-369	9	0	4	88	1	0.03	0.01	0.06	
1J	0	690	-332	9	0	4	80	1	0.02	0.01	0.05	
1K	0	690	-369	-8	0	-4	88	1	0.03	0.01	0.06	
1L	0	690	-332	-8	0	-4	80	1	0.02	0.01	0.05	
1M	0	785	-369	9	0	4	88	1	0.03	0.01	0.06	
1N	0	785	-332	9	0	4	80	1	0.02	0.01	0.05	
1O	0	785	-369	-8	0	-4	88	1	0.03	0.01	0.06	
1P	0	785	-332	-8	0	-4	80	1	0.02	0.01	0.05	
2	0	1227	-587	1	0	0	139	1	0.04	0.02	0.09	

1A	78	672	-400	15	0	-8	-216	1	0.03	0.01	0.14
1B	78	672	-333	15	0	-8	-179	1	0.02	0.01	0.12
1C	78	672	-400	-14	0	7	-216	1	0.03	0.01	0.14
1D	78	672	-333	-14	0	7	-179	1	0.02	0.01	0.12
1E	78	803	-400	15	0	-8	-216	1	0.03	0.01	0.14
1F	78	803	-333	15	0	-8	-179	1	0.02	0.01	0.12
1G	78	803	-400	-14	0	7	-216	1	0.03	0.01	0.14
1H	78	803	-333	-14	0	7	-179	1	0.02	0.01	0.12
1I	78	690	-385	9	0	-3	-208	1	0.03	0.01	0.14
1J	78	690	-348	9	0	-3	-187	1	0.03	0.01	0.12
1K	78	690	-385	-8	0	2	-208	1	0.03	0.01	0.14
1L	78	690	-348	-8	0	2	-187	1	0.03	0.01	0.12
1M	78	785	-385	9	0	-3	-208	1	0.03	0.01	0.14
1N	78	785	-348	9	0	-3	-187	1	0.03	0.01	0.12
1O	78	785	-385	-8	0	2	-208	1	0.03	0.01	0.14
1P	78	785	-348	-8	0	2	-187	1	0.03	0.01	0.12
2	78	1227	-608	1	0	-1	-330	1	0.05	0.02	0.21
1A	157	672	-416	15	0	-20	-537	1	0.03	0.01	0.35
1B	157	672	-349	15	0	-20	-447	1	0.03	0.01	0.29
1C	157	672	-416	-14	0	18	-537	1	0.03	0.01	0.35
1D	157	672	-349	-14	0	18	-447	1	0.03	0.01	0.29
1E	157	803	-416	15	0	-20	-537	1	0.03	0.01	0.35
1F	157	803	-349	15	0	-20	-447	1	0.03	0.01	0.29
1G	157	803	-416	-14	0	18	-537	1	0.03	0.01	0.35
1H	157	803	-349	-14	0	18	-447	1	0.03	0.01	0.29
1I	157	690	-401	9	0	-9	-517	1	0.03	0.01	0.34
1J	157	690	-364	9	0	-9	-466	1	0.03	0.01	0.30
1K	157	690	-401	-8	0	8	-517	1	0.03	0.01	0.34
1L	157	690	-364	-8	0	8	-466	1	0.03	0.01	0.30
1M	157	785	-401	9	0	-9	-517	1	0.03	0.01	0.34
1N	157	785	-364	9	0	-9	-466	1	0.03	0.01	0.30
1O	157	785	-401	-8	0	8	-517	1	0.03	0.01	0.34
1P	157	785	-364	-8	0	8	-466	1	0.03	0.01	0.30
2	157	1227	-629	1	0	-1	-815	1	0.05	0.02	0.53

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 62 NI 12 NF 17 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	611	466	8	0	12	-420	1	0.03	0.01	0.27	
1B	0	611	572	8	0	12	-522	1	0.04	0.01	0.34	
1C	0	611	466	-12	0	-15	-420	1	0.03	0.01	0.27	
1D	0	611	572	-12	0	-15	-522	1	0.04	0.01	0.34	
1E	0	1054	466	8	0	12	-420	1	0.03	0.02	0.27	
1F	0	1054	572	8	0	12	-522	1	0.04	0.02	0.34	
1G	0	1054	466	-12	0	-15	-420	1	0.03	0.02	0.27	
1H	0	1054	572	-12	0	-15	-522	1	0.04	0.02	0.34	
1I	0	353	447	9	0	12	-401	1	0.03	0.01	0.26	
1J	0	353	590	9	0	12	-541	1	0.04	0.01	0.35	
1K	0	353	447	-13	0	-15	-401	1	0.03	0.01	0.26	
1L	0	353	590	-13	0	-15	-541	1	0.04	0.01	0.35	
1M	0	1312	447	9	0	12	-401	1	0.03	0.02	0.26	
1N	0	1312	590	9	0	12	-541	1	0.04	0.02	0.35	
1O	0	1312	447	-13	0	-15	-401	1	0.03	0.02	0.26	
1P	0	1312	590	-13	0	-15	-541	1	0.04	0.02	0.35	
2	0	1364	860	-4	0	-2	-785	1	0.06	0.02	0.51	
1A	90	611	447	8	0	5	-9	1	0.03	0.01	0.01	
1B	90	611	553	8	0	5	-16	1	0.04	0.01	0.01	
1C	90	611	447	-12	0	-4	-9	1	0.03	0.01	0.01	
1D	90	611	553	-12	0	-4	-16	1	0.04	0.01	0.01	
1E	90	1054	447	8	0	5	-9	1	0.03	0.02	0.01	
1F	90	1054	553	8	0	5	-16	1	0.04	0.02	0.01	
1G	90	1054	447	-12	0	-4	-9	1	0.03	0.02	0.01	
1H	90	1054	553	-12	0	-4	-16	1	0.04	0.02	0.01	
1I	90	353	429	9	0	4	-7	1	0.03	0.01	0.00	
1J	90	353	572	9	0	4	-18	1	0.04	0.01	0.01	
1K	90	353	429	-13	0	-3	-7	1	0.03	0.01	0.00	
1L	90	353	572	-13	0	-3	-18	1	0.04	0.01	0.01	
1M	90	1312	429	9	0	4	-7	1	0.03	0.02	0.00	
1N	90	1312	572	9	0	4	-18	1	0.04	0.02	0.01	
1O	90	1312	429	-13	0	-3	-7	1	0.03	0.02	0.00	
1P	90	1312	572	-13	0	-3	-18	1	0.04	0.02	0.01	
2	90	1364	836	-4	0	1	-21	1	0.06	0.02	0.01	
1A	180	611	429	8	0	-2	385	1	0.03	0.01	0.25	
1B	180	611	535	8	0	-2	474	1	0.04	0.01	0.31	
1C	180	611	429	-12	0	7	385	1	0.03	0.01	0.25	

1D	180	611	535	-12	0	7	474	1	0.04	0.01	0.31
1E	180	1054	429	8	0	-2	385	1	0.03	0.02	0.25
1F	180	1054	535	8	0	-2	474	1	0.04	0.02	0.31
1G	180	1054	429	-12	0	7	385	1	0.03	0.02	0.25
1H	180	1054	535	-12	0	7	474	1	0.04	0.02	0.31
1I	180	353	410	9	0	-4	371	1	0.03	0.01	0.24
1J	180	353	553	9	0	-4	488	1	0.04	0.01	0.32
1K	180	353	410	-13	0	9	371	1	0.03	0.01	0.24
1L	180	353	553	-13	0	9	488	1	0.04	0.01	0.32
1M	180	1312	410	9	0	-4	371	1	0.03	0.02	0.24
1N	180	1312	553	9	0	-4	488	1	0.04	0.02	0.32
1O	180	1312	410	-13	0	9	371	1	0.03	0.02	0.24
1P	180	1312	553	-13	0	9	488	1	0.04	0.02	0.32
2	180	1364	812	-4	0	4	720	1	0.06	0.02	0.47

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 63 NI 17 NF 72 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-494	-161	6	0	8	276	1	0.01	0.01	0.18	
1B	0	-494	-116	6	0	8	208	1	0.01	0.01	0.13	
1C	0	-494	-161	-3	0	-4	276	1	0.01	0.01	0.18	
1D	0	-494	-116	-3	0	-4	208	1	0.01	0.01	0.13	
1E	0	-137	-161	6	0	8	276	1	0.01	0.00	0.18	
1F	0	-137	-116	6	0	8	208	1	0.01	0.00	0.13	
1G	0	-137	-161	-3	0	-4	276	1	0.01	0.00	0.18	
1H	0	-137	-116	-3	0	-4	208	1	0.01	0.00	0.13	
1I	0	-888	-183	7	0	8	307	1	0.01	0.01	0.20	
1J	0	-888	-94	7	0	8	176	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-888	-183	-4	0	-4	307	1	0.01	0.01	0.20	
1L	0	-888	-94	-4	0	-4	176	1	0.01	0.01	0.11	
1M	0	256	-183	7	0	8	307	1	0.01	0.00	0.20	
1N	0	256	-94	7	0	8	176	1	0.01	0.00	0.11	
1O	0	256	-183	-4	0	-4	307	1	0.01	0.00	0.20	
1P	0	256	-94	-4	0	-4	176	1	0.01	0.00	0.11	
2	0	-541	-240	2	0	3	408	1	0.02	0.01	0.27	
1A	90	-494	-179	6	0	2	122	1	0.01	0.01	0.08	
1B	90	-494	-134	6	0	2	95	1	0.01	0.01	0.06	
1C	90	-494	-179	-3	0	-1	122	1	0.01	0.01	0.08	
1D	90	-494	-134	-3	0	-1	95	1	0.01	0.01	0.06	
1E	90	-137	-179	6	0	2	122	1	0.01	0.00	0.08	
1F	90	-137	-134	6	0	2	95	1	0.01	0.00	0.06	
1G	90	-137	-179	-3	0	-1	122	1	0.01	0.00	0.08	
1H	90	-137	-134	-3	0	-1	95	1	0.01	0.00	0.06	
1I	90	-888	-201	7	0	2	134	1	0.01	0.01	0.09	
1J	90	-888	-112	7	0	2	83	1	0.01	0.01	0.05	
1K	90	-888	-201	-4	0	-1	134	1	0.01	0.01	0.09	
1L	90	-888	-112	-4	0	-1	83	1	0.01	0.01	0.05	
1M	90	256	-201	7	0	2	134	1	0.01	0.00	0.09	
1N	90	256	-112	7	0	2	83	1	0.01	0.00	0.05	
1O	90	256	-201	-4	0	-1	134	1	0.01	0.00	0.09	
1P	90	256	-112	-4	0	-1	83	1	0.01	0.00	0.05	
2	90	-541	-264	2	0	1	181	1	0.02	0.01	0.12	
1A	180	-494	-198	6	0	-3	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1B	180	-494	-153	6	0	-3	-34	1	0.01	0.01	0.02	
1C	180	-494	-198	-3	0	2	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1D	180	-494	-153	-3	0	2	-34	1	0.01	0.01	0.02	
1E	180	-137	-198	6	0	-3	-47	1	0.01	0.00	0.03	
1F	180	-137	-153	6	0	-3	-34	1	0.01	0.00	0.02	
1G	180	-137	-198	-3	0	2	-47	1	0.01	0.00	0.03	
1H	180	-137	-153	-3	0	2	-34	1	0.01	0.00	0.02	
1I	180	-888	-220	7	0	-4	-55	1	0.02	0.01	0.04	
1J	180	-888	-131	7	0	-4	-26	1	0.01	0.01	0.02	
1K	180	-888	-220	-4	0	3	-55	1	0.02	0.01	0.04	
1L	180	-888	-131	-4	0	3	-26	1	0.01	0.01	0.02	
1M	180	256	-220	7	0	-4	-55	1	0.02	0.00	0.04	
1N	180	256	-131	7	0	-4	-26	1	0.01	0.00	0.02	
1O	180	256	-220	-4	0	3	-55	1	0.02	0.00	0.04	
1P	180	256	-131	-4	0	3	-26	1	0.01	0.00	0.02	
2	180	-541	-289	2	0	-1	-68	1	0.02	0.01	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-494	8	276	1	0.7344	0.9973	0.9997	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1B	-494	8	208	1	0.7344	0.9973	0.9999	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 77
1C	-494	-4	276	1	0.7344	0.9966	0.9997	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1D	-494	-4	208	1	0.7344	0.9966	0.9999	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 77
1E	-137	8	276	1	0.7344	0.9993	0.9999	--	--	0.00	--	0.18	Snell. 'yx'= 77
1F	-137	8	208	1	0.7344	0.9993	1.0000	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 77
1G	-137	-4	276	1	0.7344	0.9991	0.9999	--	--	0.00	--	0.18	Snell. 'yx'= 77
1H	-137	-4	208	1	0.7344	0.9991	1.0000	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 77
1I	-888	8	307	1	0.7344	0.9941	0.9992	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'yx'= 77
1J	-888	8	176	1	0.7344	0.9941	1.0002	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 77
1K	-888	-4	307	1	0.7344	0.9918	0.9992	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'yx'= 77
1L	-888	-4	176	1	0.7344	0.9918	1.0002	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 77
2	-541	3	408	1	0.7344	0.9979	0.9996	--	--	0.01	--	0.28	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 64 NI 72 NF 78 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-35	17	2	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-35	24	2	0	2	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-35	17	-3	0	-3	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-35	24	-3	0	-3	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	28	17	2	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	28	24	2	0	2	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	28	17	-3	0	-3	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	28	24	-3	0	-3	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-93	9	5	0	5	4	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-93	32	5	0	5	-14	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-93	9	-6	0	-5	4	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-93	32	-6	0	-5	-14	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	86	9	5	0	5	4	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	86	32	5	0	5	-14	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	86	9	-6	0	-5	4	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	86	32	-6	0	-5	-14	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-15	28	-1	0	-1	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1A	80	-35	0	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1B	80	-35	8	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1C	80	-35	0	-3	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1D	80	-35	8	-3	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1E	80	28	0	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1F	80	28	8	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1G	80	28	0	-3	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1H	80	28	8	-3	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1I	80	-93	-8	5	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1J	80	-93	15	5	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1K	80	-93	-8	-6	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1L	80	-93	15	-6	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1M	80	86	-8	5	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1N	80	86	15	5	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1O	80	86	-8	-6	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1P	80	86	15	-6	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
2	80	-15	6	-1	0	0	6	1	0.00	0.00	0.00	
1A	160	-35	-16	2	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	160	-35	-9	2	0	-2	4	1	0.00	0.00	0.00	
1C	160	-35	-16	-3	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	160	-35	-9	-3	0	3	4	1	0.00	0.00	0.00	
1E	160	28	-16	2	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	160	28	-9	2	0	-2	4	1	0.00	0.00	0.00	
1G	160	28	-16	-3	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	160	28	-9	-3	0	3	4	1	0.00	0.00	0.00	
1I	160	-93	-24	5	0	-4	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1J	160	-93	-1	5	0	-4	11	1	0.00	0.00	0.01	
1K	160	-93	-24	-6	0	5	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1L	160	-93	-1	-6	0	5	11	1	0.00	0.00	0.01	
1M	160	86	-24	5	0	-4	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1N	160	86	-1	5	0	-4	11	1	0.00	0.00	0.01	
1O	160	86	-24	-6	0	5	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1P	160	86	-1	-6	0	5	11	1	0.00	0.00	0.01	
2	160	-15	-15	-1	0	1	2	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-35	2	5	1	0.7960	0.9996	1.0005	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'yx'= 69
1B	-35	2	-8	1	0.7960	0.9996	1.0003	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1C	-35	-3	5	1	0.7960	0.9996	1.0005	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'yx'= 69
1D	-35	-3	-8	1	0.7960	0.9996	1.0003	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1I	-93	5	-8	1	0.7960	0.9991	1.0007	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1J	-93	5	-14	1	0.7960	0.9991	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1K	-93	-5	-8	1	0.7960	0.9991	1.0007	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69

1L	-93	-5	-14	1	0.7960	0.9991	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
2	-15	1	-8	1	0.7960	0.9998	1.0001	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 65 NI 78 NF 93 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-852	275	6	0	2	-62	1	0.02	0.01	0.04	
1B	0	-852	352	6	0	2	-82	1	0.03	0.01	0.05	
1C	0	-852	275	-12	0	-3	-62	1	0.02	0.01	0.04	
1D	0	-852	352	-12	0	-3	-82	1	0.03	0.01	0.05	
1E	0	-510	275	6	0	2	-62	1	0.02	0.01	0.04	
1F	0	-510	352	6	0	2	-82	1	0.03	0.01	0.05	
1G	0	-510	275	-12	0	-3	-62	1	0.02	0.01	0.04	
1H	0	-510	352	-12	0	-3	-82	1	0.03	0.01	0.05	
1I	0	-1086	254	6	0	4	-56	1	0.02	0.02	0.04	
1J	0	-1086	374	6	0	4	-89	1	0.03	0.02	0.06	
1K	0	-1086	254	-12	0	-5	-56	1	0.02	0.02	0.04	
1L	0	-1086	374	-12	0	-5	-89	1	0.03	0.02	0.06	
1M	0	-276	254	6	0	4	-56	1	0.02	0.00	0.04	
1N	0	-276	374	6	0	4	-89	1	0.03	0.00	0.06	
1O	0	-276	254	-12	0	-5	-56	1	0.02	0.00	0.04	
1P	0	-276	374	-12	0	-5	-89	1	0.03	0.00	0.06	
2	0	-1148	520	-5	0	-1	-121	1	0.04	0.02	0.08	
1A	80	-852	259	6	0	-3	151	1	0.02	0.01	0.10	
1B	80	-852	336	6	0	-3	193	1	0.02	0.01	0.13	
1C	80	-852	259	-12	0	6	151	1	0.02	0.01	0.10	
1D	80	-852	336	-12	0	6	193	1	0.02	0.01	0.13	
1E	80	-510	259	6	0	-3	151	1	0.02	0.01	0.10	
1F	80	-510	336	6	0	-3	193	1	0.02	0.01	0.13	
1G	80	-510	259	-12	0	6	151	1	0.02	0.01	0.10	
1H	80	-510	336	-12	0	6	193	1	0.02	0.01	0.13	
1I	80	-1086	237	6	0	-1	141	1	0.02	0.02	0.09	
1J	80	-1086	357	6	0	-1	203	1	0.03	0.02	0.13	
1K	80	-1086	237	-12	0	4	141	1	0.02	0.02	0.09	
1L	80	-1086	357	-12	0	4	203	1	0.03	0.02	0.13	
1M	80	-276	237	6	0	-1	141	1	0.02	0.00	0.09	
1N	80	-276	357	6	0	-1	203	1	0.03	0.00	0.13	
1O	80	-276	237	-12	0	4	141	1	0.02	0.00	0.09	
1P	80	-276	357	-12	0	4	203	1	0.03	0.00	0.13	
2	80	-1148	498	-5	0	3	286	1	0.04	0.02	0.19	
1A	160	-852	242	6	0	-8	352	1	0.02	0.01	0.23	
1B	160	-852	319	6	0	-8	455	1	0.02	0.01	0.30	
1C	160	-852	242	-12	0	15	352	1	0.02	0.01	0.23	
1D	160	-852	319	-12	0	15	455	1	0.02	0.01	0.30	
1E	160	-510	242	6	0	-8	352	1	0.02	0.01	0.23	
1F	160	-510	319	6	0	-8	455	1	0.02	0.01	0.30	
1G	160	-510	242	-12	0	15	352	1	0.02	0.01	0.23	
1H	160	-510	319	-12	0	15	455	1	0.02	0.01	0.30	
1I	160	-1086	221	6	0	-5	324	1	0.02	0.02	0.21	
1J	160	-1086	341	6	0	-5	482	1	0.03	0.02	0.31	
1K	160	-1086	221	-12	0	13	324	1	0.02	0.02	0.21	
1L	160	-1086	341	-12	0	13	482	1	0.03	0.02	0.31	
1M	160	-276	221	6	0	-5	324	1	0.02	0.00	0.21	
1N	160	-276	341	6	0	-5	482	1	0.03	0.00	0.31	
1O	160	-276	221	-12	0	13	324	1	0.02	0.00	0.21	
1P	160	-276	341	-12	0	13	482	1	0.03	0.00	0.31	
2	160	-1148	477	-5	0	7	676	1	0.04	0.02	0.44	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-852	-8	352	1	0.7960	0.9967	0.9989	--	--	0.02	--	0.25	Snell. 'yx'= 69
1B	-852	-8	455	1	0.7960	0.9967	0.9988	--	--	0.02	--	0.31	Snell. 'yx'= 69
1C	-852	15	352	1	0.7960	0.9971	0.9989	--	--	0.02	--	0.25	Snell. 'yx'= 69
1D	-852	15	455	1	0.7960	0.9971	0.9988	--	--	0.02	--	0.32	Snell. 'yx'= 69
1E	-510	-8	352	1	0.7960	0.9980	0.9993	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'yx'= 69
1F	-510	-8	455	1	0.7960	0.9980	0.9993	--	--	0.01	--	0.31	Snell. 'yx'= 69
1G	-510	15	352	1	0.7960	0.9983	0.9993	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'yx'= 69
1H	-510	15	455	1	0.7960	0.9983	0.9993	--	--	0.01	--	0.31	Snell. 'yx'= 69
1I	-1086	-5	324	1	0.7960	0.9908	0.9988	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'yx'= 69
1J	-1086	-5	482	1	0.7960	0.9908	0.9984	--	--	0.02	--	0.33	Snell. 'yx'= 69
1K	-1086	13	324	1	0.7960	0.9944	0.9988	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'yx'= 69
1L	-1086	13	482	1	0.7960	0.9944	0.9984	--	--	0.02	--	0.34	Snell. 'yx'= 69
1M	-276	-5	324	1	0.7960	0.9977	0.9997	--	--	0.00	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
1N	-276	-5	482	1	0.7960	0.9977	0.9996	--	--	0.00	--	0.32	Snell. 'yx'= 69
1O	-276	13	324	1	0.7960	0.9986	0.9997	--	--	0.00	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
1P	-276	13	482	1	0.7960	0.9986	0.9996	--	--	0.00	--	0.32	Snell. 'yx'= 69
2	-1148	7	676	1	0.7960	0.9966	0.9983	--	--	0.02	--	0.46	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 66 NI 93 NF 99 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	83	-267	7	0	10	384	1	0.02	0.00	0.25	
1B	0	83	-209	7	0	10	307	1	0.02	0.00	0.20	
1C	0	83	-267	2	0	3	384	1	0.02	0.00	0.25	
1D	0	83	-209	2	0	3	307	1	0.02	0.00	0.20	
1E	0	404	-267	7	0	10	384	1	0.02	0.01	0.25	
1F	0	404	-209	7	0	10	307	1	0.02	0.01	0.20	
1G	0	404	-267	2	0	3	384	1	0.02	0.01	0.25	
1H	0	404	-209	2	0	3	307	1	0.02	0.01	0.20	
1I	0	-219	-274	11	0	13	393	1	0.02	0.00	0.26	
1J	0	-219	-202	11	0	13	299	1	0.01	0.00	0.19	
1K	0	-219	-274	-2	0	-0	393	1	0.02	0.00	0.26	
1L	0	-219	-202	-2	0	-0	299	1	0.01	0.00	0.19	
1M	0	705	-274	11	0	13	393	1	0.02	0.01	0.26	
1N	0	705	-202	11	0	13	299	1	0.01	0.01	0.19	
1O	0	705	-274	-2	0	-0	393	1	0.02	0.01	0.26	
1P	0	705	-202	-2	0	-0	299	1	0.01	0.01	0.19	
2	0	406	-406	8	0	11	581	1	0.03	0.01	0.38	
1A	80	83	-283	7	0	4	164	1	0.02	0.00	0.11	
1B	80	83	-226	7	0	4	133	1	0.02	0.00	0.09	
1C	80	83	-283	2	0	2	164	1	0.02	0.00	0.11	
1D	80	83	-226	2	0	2	133	1	0.02	0.00	0.09	
1E	80	404	-283	7	0	4	164	1	0.02	0.01	0.11	
1F	80	404	-226	7	0	4	133	1	0.02	0.01	0.09	
1G	80	404	-283	2	0	2	164	1	0.02	0.01	0.11	
1H	80	404	-226	2	0	2	133	1	0.02	0.01	0.09	
1I	80	-219	-291	11	0	4	167	1	0.02	0.00	0.11	
1J	80	-219	-219	11	0	4	131	1	0.02	0.00	0.08	
1K	80	-219	-291	-2	0	2	167	1	0.02	0.00	0.11	
1L	80	-219	-219	-2	0	2	131	1	0.02	0.00	0.08	
1M	80	705	-291	11	0	4	167	1	0.02	0.01	0.11	
1N	80	705	-219	11	0	4	131	1	0.02	0.01	0.08	
1O	80	705	-291	-2	0	2	167	1	0.02	0.01	0.11	
1P	80	705	-219	-2	0	2	131	1	0.02	0.01	0.08	
2	80	406	-427	8	0	5	247	1	0.03	0.01	0.16	
1A	160	83	-300	7	0	-2	-69	1	0.02	0.00	0.04	
1B	160	83	-242	7	0	-2	-54	1	0.02	0.00	0.04	
1C	160	83	-300	2	0	1	-69	1	0.02	0.00	0.04	
1D	160	83	-242	2	0	1	-54	1	0.02	0.00	0.04	
1E	160	404	-300	7	0	-2	-69	1	0.02	0.01	0.04	
1F	160	404	-242	7	0	-2	-54	1	0.02	0.01	0.04	
1G	160	404	-300	2	0	1	-69	1	0.02	0.01	0.04	
1H	160	404	-242	2	0	1	-54	1	0.02	0.01	0.04	
1I	160	-219	-307	11	0	-5	-73	1	0.02	0.00	0.05	
1J	160	-219	-235	11	0	-5	-51	1	0.02	0.00	0.03	
1K	160	-219	-307	-2	0	3	-73	1	0.02	0.00	0.05	
1L	160	-219	-235	-2	0	3	-51	1	0.02	0.00	0.03	
1M	160	705	-307	11	0	-5	-73	1	0.02	0.01	0.05	
1N	160	705	-235	11	0	-5	-51	1	0.02	0.01	0.03	
1O	160	705	-307	-2	0	3	-73	1	0.02	0.01	0.05	
1P	160	705	-235	-2	0	3	-51	1	0.02	0.01	0.03	
2	160	406	-448	8	0	-1	-103	1	0.03	0.01	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-219	13	393	1	0.7960	0.9989	0.9997	--	--	0.00	--	0.26	Snell. 'yx'= 69
1J	-219	13	299	1	0.7960	0.9989	0.9998	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 69
1K	-219	3	393	1	0.7960	0.9996	0.9997	--	--	0.00	--	0.26	Snell. 'yx'= 69
1L	-219	3	299	1	0.7960	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 67 NI 99 NF 105 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	646	17	3	0	3	-3	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	646	25	3	0	3	-9	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	646	17	-2	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	646	25	-2	0	-2	-9	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	779	17	3	0	3	-3	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	779	25	3	0	3	-9	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	779	17	-2	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	779	25	-2	0	-2	-9	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	651	9	7	0	6	3	1	0.00	0.01	0.00	

1J	0	651	33	7	0	6	-16	1	0.00	0.01	0.01
1K	0	651	9	-5	0	-4	3	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	651	33	-5	0	-4	-16	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	775	9	7	0	6	3	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	775	33	7	0	6	-16	1	0.00	0.01	0.01
1O	0	775	9	-5	0	-4	3	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	775	33	-5	0	-4	-16	1	0.00	0.01	0.01
2	0	1191	29	1	0	1	-10	1	0.00	0.02	0.01
1A	80	646	1	3	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1B	80	646	8	3	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1C	80	646	1	-2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1D	80	646	8	-2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1E	80	779	1	3	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1F	80	779	8	3	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1G	80	779	1	-2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1H	80	779	8	-2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1I	80	651	-7	7	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1J	80	651	17	7	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1K	80	651	-7	-5	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1L	80	651	17	-5	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1M	80	775	-7	7	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1N	80	775	17	7	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1O	80	775	-7	-5	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1P	80	775	17	-5	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
2	80	1191	8	1	0	-0	5	1	0.00	0.02	0.00
1A	160	646	-16	3	0	-3	-2	1	0.00	0.01	0.00
1B	160	646	-8	3	0	-3	4	1	0.00	0.01	0.00
1C	160	646	-16	-2	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00
1D	160	646	-8	-2	0	1	4	1	0.00	0.01	0.00
1E	160	779	-16	3	0	-3	-2	1	0.00	0.01	0.00
1F	160	779	-8	3	0	-3	4	1	0.00	0.01	0.00
1G	160	779	-16	-2	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00
1H	160	779	-8	-2	0	1	4	1	0.00	0.01	0.00
1I	160	651	-24	7	0	-5	-8	1	0.00	0.01	0.01
1J	160	651	0	7	0	-5	11	1	0.00	0.01	0.01
1K	160	651	-24	-5	0	4	-8	1	0.00	0.01	0.01
1L	160	651	0	-5	0	4	11	1	0.00	0.01	0.01
1M	160	775	-24	7	0	-5	-8	1	0.00	0.01	0.01
1N	160	775	0	7	0	-5	11	1	0.00	0.01	0.01
1O	160	775	-24	-5	0	4	-8	1	0.00	0.01	0.01
1P	160	775	0	-5	0	4	11	1	0.00	0.01	0.01
2	160	1191	-14	1	0	-1	2	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 68 NI 105 NF 111 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-44	214	2	0	1	-49	1	0.02	0.00	0.03	
1B	0	-44	273	2	0	1	-64	1	0.02	0.00	0.04	
1C	0	-44	214	-5	0	-3	-49	1	0.02	0.00	0.03	
1D	0	-44	273	-5	0	-3	-64	1	0.02	0.00	0.04	
1E	0	288	214	2	0	1	-49	1	0.02	0.00	0.03	
1F	0	288	273	2	0	1	-64	1	0.02	0.00	0.04	
1G	0	288	214	-5	0	-3	-49	1	0.02	0.00	0.03	
1H	0	288	273	-5	0	-3	-64	1	0.02	0.00	0.04	
1I	0	-409	197	5	0	4	-43	1	0.01	0.01	0.03	
1J	0	-409	290	5	0	4	-70	1	0.02	0.01	0.05	
1K	0	-409	197	-8	0	-5	-43	1	0.01	0.01	0.03	
1L	0	-409	290	-8	0	-5	-70	1	0.02	0.01	0.05	
1M	0	653	197	5	0	4	-43	1	0.01	0.01	0.03	
1N	0	653	290	5	0	4	-70	1	0.02	0.01	0.05	
1O	0	653	197	-8	0	-5	-43	1	0.01	0.01	0.03	
1P	0	653	290	-8	0	-5	-70	1	0.02	0.01	0.05	
2	0	202	402	-2	0	-1	-94	1	0.03	0.00	0.06	
1A	80	-44	198	2	0	-1	116	1	0.01	0.00	0.08	
1B	80	-44	256	2	0	-1	148	1	0.02	0.00	0.10	
1C	80	-44	198	-5	0	1	116	1	0.01	0.00	0.08	
1D	80	-44	256	-5	0	1	148	1	0.02	0.00	0.10	
1E	80	288	198	2	0	-1	116	1	0.01	0.00	0.08	
1F	80	288	256	2	0	-1	148	1	0.02	0.00	0.10	
1G	80	288	198	-5	0	1	116	1	0.01	0.00	0.08	
1H	80	288	256	-5	0	1	148	1	0.02	0.00	0.10	
1I	80	-409	181	5	0	-1	108	1	0.01	0.01	0.07	
1J	80	-409	274	5	0	-1	156	1	0.02	0.01	0.10	
1K	80	-409	181	-8	0	1	108	1	0.01	0.01	0.07	
1L	80	-409	274	-8	0	1	156	1	0.02	0.01	0.10	
1M	80	653	181	5	0	-1	108	1	0.01	0.01	0.07	

1N	80	653	274	5	0	-1	156	1	0.02	0.01	0.10
1O	80	653	181	-8	0	1	108	1	0.01	0.01	0.07
1P	80	653	274	-8	0	1	156	1	0.02	0.01	0.10
2	80	202	380	-2	0	0	219	1	0.03	0.00	0.14
1A	160	-44	181	2	0	-3	268	1	0.01	0.00	0.17
1B	160	-44	240	2	0	-3	346	1	0.02	0.00	0.22
1C	160	-44	181	-5	0	5	268	1	0.01	0.00	0.17
1D	160	-44	240	-5	0	5	346	1	0.02	0.00	0.22
1E	160	288	181	2	0	-3	268	1	0.01	0.00	0.17
1F	160	288	240	2	0	-3	346	1	0.02	0.00	0.22
1G	160	288	181	-5	0	5	268	1	0.01	0.00	0.17
1H	160	288	240	-5	0	5	346	1	0.02	0.00	0.22
1I	160	-409	164	5	0	-5	246	1	0.01	0.01	0.16
1J	160	-409	257	5	0	-5	368	1	0.02	0.01	0.24
1K	160	-409	164	-8	0	7	246	1	0.01	0.01	0.16
1L	160	-409	257	-8	0	7	368	1	0.02	0.01	0.24
1M	160	653	164	5	0	-5	246	1	0.01	0.01	0.16
1N	160	653	257	5	0	-5	368	1	0.02	0.01	0.24
1O	160	653	164	-8	0	7	246	1	0.01	0.01	0.16
1P	160	653	257	-8	0	7	368	1	0.02	0.01	0.24
2	160	202	359	-2	0	2	515	1	0.03	0.00	0.33

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-44	-3	268	1	0.7960	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.18	Snell. 'yx'= 69
1B	-44	-3	346	1	0.7960	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.23	Snell. 'yx'= 69
1C	-44	5	268	1	0.7960	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.18	Snell. 'yx'= 69
1D	-44	5	346	1	0.7960	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.23	Snell. 'yx'= 69
1I	-409	-5	246	1	0.7960	0.9965	0.9996	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'yx'= 69
1J	-409	-5	368	1	0.7960	0.9965	0.9994	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 69
1K	-409	7	246	1	0.7960	0.9966	0.9996	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'yx'= 69
1L	-409	7	368	1	0.7960	0.9966	0.9994	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 69 NI 111 NF 84 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-286	-215	5	0	7	313	1	0.02	0.00	0.20	
1B	0	-286	-158	5	0	7	238	1	0.01	0.00	0.15	
1C	0	-286	-215	-1	0	-0	313	1	0.02	0.00	0.20	
1D	0	-286	-158	-1	0	-0	238	1	0.01	0.00	0.15	
1E	0	52	-215	5	0	7	313	1	0.02	0.00	0.20	
1F	0	52	-158	5	0	7	238	1	0.01	0.00	0.15	
1G	0	52	-215	-1	0	-0	313	1	0.02	0.00	0.20	
1H	0	52	-158	-1	0	-0	238	1	0.01	0.00	0.15	
1I	0	-670	-231	9	0	9	334	1	0.02	0.01	0.22	
1J	0	-670	-142	9	0	9	217	1	0.01	0.01	0.14	
1K	0	-670	-231	-4	0	-3	334	1	0.02	0.01	0.22	
1L	0	-670	-142	-4	0	-3	217	1	0.01	0.01	0.14	
1M	0	436	-231	9	0	9	334	1	0.02	0.01	0.22	
1N	0	436	-142	9	0	9	217	1	0.01	0.01	0.14	
1O	0	436	-231	-4	0	-3	334	1	0.02	0.01	0.22	
1P	0	436	-142	-4	0	-3	217	1	0.01	0.01	0.14	
2	0	-196	-319	4	0	6	462	1	0.02	0.00	0.30	
1A	80	-286	-231	5	0	2	135	1	0.02	0.00	0.09	
1B	80	-286	-175	5	0	2	105	1	0.01	0.00	0.07	
1C	80	-286	-231	-1	0	1	135	1	0.02	0.00	0.09	
1D	80	-286	-175	-1	0	1	105	1	0.01	0.00	0.07	
1E	80	52	-231	5	0	2	135	1	0.02	0.00	0.09	
1F	80	52	-175	5	0	2	105	1	0.01	0.00	0.07	
1G	80	52	-231	-1	0	1	135	1	0.02	0.00	0.09	
1H	80	52	-175	-1	0	1	105	1	0.01	0.00	0.07	
1I	80	-670	-248	9	0	2	142	1	0.02	0.01	0.09	
1J	80	-670	-158	9	0	2	97	1	0.01	0.01	0.06	
1K	80	-670	-248	-4	0	1	142	1	0.02	0.01	0.09	
1L	80	-670	-158	-4	0	1	97	1	0.01	0.01	0.06	
1M	80	436	-248	9	0	2	142	1	0.02	0.01	0.09	
1N	80	436	-158	9	0	2	97	1	0.01	0.01	0.06	
1O	80	436	-248	-4	0	1	142	1	0.02	0.01	0.09	
1P	80	436	-158	-4	0	1	97	1	0.01	0.01	0.06	
2	80	-196	-340	4	0	3	199	1	0.03	0.00	0.13	
1A	160	-286	-248	5	0	-2	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1B	160	-286	-191	5	0	-2	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1C	160	-286	-248	-1	0	2	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1D	160	-286	-191	-1	0	2	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1E	160	52	-248	5	0	-2	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1F	160	52	-191	5	0	-2	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1G	160	52	-248	-1	0	2	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1H	160	52	-191	-1	0	2	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1I	160	-670	-264	9	0	-5	-62	1	0.02	0.01	0.04	

1J	160	-670	-175	9	0	-5	-36	1	0.01	0.01	0.02
1K	160	-670	-264	-4	0	4	-62	1	0.02	0.01	0.04
1L	160	-670	-175	-4	0	4	-36	1	0.01	0.01	0.02
1M	160	436	-264	9	0	-5	-62	1	0.02	0.01	0.04
1N	160	436	-175	9	0	-5	-36	1	0.01	0.01	0.02
1O	160	436	-264	-4	0	4	-62	1	0.02	0.01	0.04
1P	160	436	-175	-4	0	4	-36	1	0.01	0.01	0.02
2	160	-196	-362	4	0	-0	-82	1	0.03	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-286	7	313	1	0.7960	0.9987	0.9996	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 69
1B	-286	7	238	1	0.7960	0.9987	0.9997	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 69
1C	-286	2	313	1	0.7960	0.9992	0.9996	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 69
1D	-286	2	238	1	0.7960	0.9992	0.9997	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 69
1I	-670	9	334	1	0.7960	0.9960	0.9990	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 69
1J	-670	9	217	1	0.7960	0.9960	0.9994	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 69
1K	-670	4	334	1	0.7960	0.9948	0.9990	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 69
1L	-670	4	217	1	0.7960	0.9948	0.9994	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
2	-196	6	463	1	0.7960	0.9996	0.9997	--	--	0.00	--	0.31	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 70 NI 84 NF 117 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	269	16	5	0	5	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	269	23	5	0	5	-8	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	269	16	-4	0	-4	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	269	23	-4	0	-4	-8	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	370	16	5	0	5	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	370	23	5	0	5	-8	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	370	16	-4	0	-4	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	370	23	-4	0	-4	-8	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	244	7	7	0	6	5	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	244	31	7	0	6	-14	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	244	7	-6	0	-5	5	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	244	31	-6	0	-5	-14	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	395	7	7	0	6	5	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	395	31	7	0	6	-14	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	395	7	-6	0	-5	5	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	395	31	-6	0	-5	-14	1	0.00	0.01	0.01	
2	0	532	26	1	0	1	-7	1	0.00	0.01	0.00	
1A	80	269	-1	5	0	1	4	1	0.00	0.00	0.00	
1B	80	269	6	5	0	1	4	1	0.00	0.00	0.00	
1C	80	269	-1	-4	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.00	
1D	80	269	6	-4	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.00	
1E	80	370	-1	5	0	1	4	1	0.00	0.01	0.00	
1F	80	370	6	5	0	1	4	1	0.00	0.01	0.00	
1G	80	370	-1	-4	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.00	
1H	80	370	6	-4	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.00	
1I	80	244	-9	7	0	0	4	1	0.00	0.00	0.00	
1J	80	244	15	7	0	0	4	1	0.00	0.00	0.00	
1K	80	244	-9	-6	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.00	
1L	80	244	15	-6	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.00	
1M	80	395	-9	7	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00	
1N	80	395	15	7	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00	
1O	80	395	-9	-6	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00	
1P	80	395	15	-6	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00	
2	80	532	5	1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.00	
1A	160	269	-17	5	0	-3	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1B	160	269	-10	5	0	-3	3	1	0.00	0.00	0.00	
1C	160	269	-17	-4	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.00	
1D	160	269	-10	-4	0	2	3	1	0.00	0.00	0.00	
1E	160	370	-17	5	0	-3	-3	1	0.00	0.01	0.00	
1F	160	370	-10	5	0	-3	3	1	0.00	0.01	0.00	
1G	160	370	-17	-4	0	2	-3	1	0.00	0.01	0.00	
1H	160	370	-10	-4	0	2	3	1	0.00	0.01	0.00	
1I	160	244	-26	7	0	-6	-10	1	0.00	0.00	0.01	
1J	160	244	-2	7	0	-6	10	1	0.00	0.00	0.01	
1K	160	244	-26	-6	0	5	-10	1	0.00	0.00	0.01	
1L	160	244	-2	-6	0	5	10	1	0.00	0.00	0.01	
1M	160	395	-26	7	0	-6	-10	1	0.00	0.01	0.01	
1N	160	395	-2	7	0	-6	10	1	0.00	0.01	0.01	
1O	160	395	-26	-6	0	5	-10	1	0.00	0.01	0.01	
1P	160	395	-2	-6	0	5	10	1	0.00	0.01	0.01	
2	160	532	-17	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 71 NI 117 NF 123 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-526	251	9	0	4	-64	1	0.02	0.01	0.04	
1B	0	-526	302	9	0	4	-79	1	0.02	0.01	0.05	
1C	0	-526	251	-10	0	-4	-64	1	0.02	0.01	0.04	
1D	0	-526	302	-10	0	-4	-79	1	0.02	0.01	0.05	
1E	0	-244	251	9	0	4	-64	1	0.02	0.00	0.04	
1F	0	-244	302	9	0	4	-79	1	0.02	0.00	0.05	
1G	0	-244	251	-10	0	-4	-64	1	0.02	0.00	0.04	
1H	0	-244	302	-10	0	-4	-79	1	0.02	0.00	0.05	
1I	0	-816	237	8	0	5	-59	1	0.02	0.01	0.04	
1J	0	-816	316	8	0	5	-84	1	0.02	0.01	0.05	
1K	0	-816	237	-9	0	-5	-59	1	0.02	0.01	0.04	
1L	0	-816	316	-9	0	-5	-84	1	0.02	0.01	0.05	
1M	0	46	237	8	0	5	-59	1	0.02	0.00	0.04	
1N	0	46	316	8	0	5	-84	1	0.02	0.00	0.05	
1O	0	46	237	-9	0	-5	-59	1	0.02	0.00	0.04	
1P	0	46	316	-9	0	-5	-84	1	0.02	0.00	0.05	
2	0	-646	457	-0	0	-0	-119	1	0.03	0.01	0.08	
1A	90	-526	232	9	0	-5	154	1	0.02	0.01	0.10	
1B	90	-526	284	9	0	-5	185	1	0.02	0.01	0.12	
1C	90	-526	232	-10	0	5	154	1	0.02	0.01	0.10	
1D	90	-526	284	-10	0	5	185	1	0.02	0.01	0.12	
1E	90	-244	232	9	0	-5	154	1	0.02	0.00	0.10	
1F	90	-244	284	9	0	-5	185	1	0.02	0.00	0.12	
1G	90	-244	232	-10	0	5	154	1	0.02	0.00	0.10	
1H	90	-244	284	-10	0	5	185	1	0.02	0.00	0.12	
1I	90	-816	219	8	0	-3	147	1	0.02	0.01	0.10	
1J	90	-816	297	8	0	-3	192	1	0.02	0.01	0.12	
1K	90	-816	219	-9	0	3	147	1	0.02	0.01	0.10	
1L	90	-816	297	-9	0	3	192	1	0.02	0.01	0.12	
1M	90	46	219	8	0	-3	147	1	0.02	0.00	0.10	
1N	90	46	297	8	0	-3	192	1	0.02	0.00	0.12	
1O	90	46	219	-9	0	3	147	1	0.02	0.00	0.10	
1P	90	46	297	-9	0	3	192	1	0.02	0.00	0.12	
2	90	-646	433	-0	0	-0	282	1	0.03	0.01	0.18	
1A	180	-526	214	9	0	-13	355	1	0.02	0.01	0.23	
1B	180	-526	265	9	0	-13	432	1	0.02	0.01	0.28	
1C	180	-526	214	-10	0	14	355	1	0.02	0.01	0.23	
1D	180	-526	265	-10	0	14	432	1	0.02	0.01	0.28	
1E	180	-244	214	9	0	-13	355	1	0.02	0.00	0.23	
1F	180	-244	265	9	0	-13	432	1	0.02	0.00	0.28	
1G	180	-244	214	-10	0	14	355	1	0.02	0.00	0.23	
1H	180	-244	265	-10	0	14	432	1	0.02	0.00	0.28	
1I	180	-816	200	8	0	-10	335	1	0.01	0.01	0.22	
1J	180	-816	279	8	0	-10	452	1	0.02	0.01	0.29	
1K	180	-816	200	-9	0	11	335	1	0.01	0.01	0.22	
1L	180	-816	279	-9	0	11	452	1	0.02	0.01	0.29	
1M	180	46	200	8	0	-10	335	1	0.01	0.00	0.22	
1N	180	46	279	8	0	-10	452	1	0.02	0.00	0.29	
1O	180	46	200	-9	0	11	335	1	0.01	0.00	0.22	
1P	180	46	279	-9	0	11	452	1	0.02	0.00	0.29	
2	180	-646	409	-0	0	0	660	1	0.03	0.01	0.43	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-526	-13	355	1	0.7344	0.9978	0.9995	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1B	-526	-13	432	1	0.7344	0.9978	0.9994	--	--	0.01	--	0.30	Snell. 'yx'= 77
1C	-526	14	355	1	0.7344	0.9976	0.9995	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1D	-526	14	432	1	0.7344	0.9976	0.9994	--	--	0.01	--	0.30	Snell. 'yx'= 77
1E	-244	-13	355	1	0.7344	0.9990	0.9998	--	--	0.00	--	0.24	Snell. 'yx'= 77
1F	-244	-13	432	1	0.7344	0.9990	0.9997	--	--	0.00	--	0.29	Snell. 'yx'= 77
1G	-244	14	355	1	0.7344	0.9989	0.9998	--	--	0.00	--	0.24	Snell. 'yx'= 77
1H	-244	14	432	1	0.7344	0.9989	0.9997	--	--	0.00	--	0.29	Snell. 'yx'= 77
1I	-816	-10	335	1	0.7344	0.9950	0.9993	--	--	0.02	--	0.24	Snell. 'yx'= 77
1J	-816	-10	452	1	0.7344	0.9950	0.9990	--	--	0.02	--	0.31	Snell. 'yx'= 77
1K	-816	11	335	1	0.7344	0.9946	0.9993	--	--	0.02	--	0.24	Snell. 'yx'= 77
1L	-816	11	452	1	0.7344	0.9946	0.9990	--	--	0.02	--	0.31	Snell. 'yx'= 77
2	-646	-0	660	1	0.7344	0.9954	0.9992	--	--	0.01	--	0.44	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 72 NI 123 NF 129 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-928	-239	5	0	7	394	1	0.02	0.01	0.26	
1B	0	-928	-190	5	0	7	320	1	0.01	0.01	0.21	
1C	0	-928	-239	-3	0	-9	394	1	0.02	0.01	0.26	
1D	0	-928	-190	-3	0	-9	320	1	0.01	0.01	0.21	
1E	0	-548	-239	5	0	7	394	1	0.02	0.01	0.26	
1F	0	-548	-190	5	0	7	320	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	-548	-239	-3	0	-9	394	1	0.02	0.01	0.26	
1H	0	-548	-190	-3	0	-9	320	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	-1315	-252	7	0	6	412	1	0.02	0.02	0.27	
1J	0	-1315	-178	7	0	6	302	1	0.01	0.02	0.20	
1K	0	-1315	-252	-5	0	-8	412	1	0.02	0.02	0.27	
1L	0	-1315	-178	-5	0	-8	302	1	0.01	0.02	0.20	
1M	0	-161	-252	7	0	6	412	1	0.02	0.00	0.27	
1N	0	-161	-178	7	0	6	302	1	0.01	0.00	0.20	
1O	0	-161	-252	-5	0	-8	412	1	0.02	0.00	0.27	
1P	0	-161	-178	-5	0	-8	302	1	0.01	0.00	0.20	
2	0	-1237	-367	2	0	-1	599	1	0.03	0.02	0.39	
1A	90	-928	-258	5	0	4	170	1	0.02	0.01	0.11	
1B	90	-928	-209	5	0	4	140	1	0.02	0.01	0.09	
1C	90	-928	-258	-3	0	-8	170	1	0.02	0.01	0.11	
1D	90	-928	-209	-3	0	-8	140	1	0.02	0.01	0.09	
1E	90	-548	-258	5	0	4	170	1	0.02	0.01	0.11	
1F	90	-548	-209	5	0	4	140	1	0.02	0.01	0.09	
1G	90	-548	-258	-3	0	-8	170	1	0.02	0.01	0.11	
1H	90	-548	-209	-3	0	-8	140	1	0.02	0.01	0.09	
1I	90	-1315	-271	7	0	-1	176	1	0.02	0.02	0.11	
1J	90	-1315	-196	7	0	-1	134	1	0.01	0.02	0.09	
1K	90	-1315	-271	-5	0	-3	176	1	0.02	0.02	0.11	
1L	90	-1315	-196	-5	0	-3	134	1	0.01	0.02	0.09	
1M	90	-161	-271	7	0	-1	176	1	0.02	0.00	0.11	
1N	90	-161	-196	7	0	-1	134	1	0.01	0.00	0.09	
1O	90	-161	-271	-5	0	-3	176	1	0.02	0.00	0.11	
1P	90	-161	-196	-5	0	-3	134	1	0.01	0.00	0.09	
2	90	-1237	-391	2	0	-3	258	1	0.03	0.02	0.17	
1A	180	-928	-277	5	0	0	-70	1	0.02	0.01	0.05	
1B	180	-928	-227	5	0	0	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1C	180	-928	-277	-3	0	-6	-70	1	0.02	0.01	0.05	
1D	180	-928	-227	-3	0	-6	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1E	180	-548	-277	5	0	0	-70	1	0.02	0.01	0.05	
1F	180	-548	-227	5	0	0	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1G	180	-548	-277	-3	0	-6	-70	1	0.02	0.01	0.05	
1H	180	-548	-227	-3	0	-6	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1I	180	-1315	-289	7	0	-8	-75	1	0.02	0.02	0.05	
1J	180	-1315	-215	7	0	-8	-51	1	0.02	0.02	0.03	
1K	180	-1315	-289	-5	0	2	-75	1	0.02	0.02	0.05	
1L	180	-1315	-215	-5	0	2	-51	1	0.02	0.02	0.03	
1M	180	-161	-289	7	0	-8	-75	1	0.02	0.00	0.05	
1N	180	-161	-215	7	0	-8	-51	1	0.02	0.00	0.03	
1O	180	-161	-289	-5	0	2	-75	1	0.02	0.00	0.05	
1P	180	-161	-215	-5	0	2	-51	1	0.02	0.00	0.03	
2	180	-1237	-416	2	0	-5	-105	1	0.03	0.02	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-928	7	394	1	0.7344	0.9993	0.9990	--	--	0.02	--	0.28	Snell. 'yx'= 77
1B	-928	7	320	1	0.7344	0.9993	0.9992	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1C	-928	-9	394	1	0.7344	1.0055	0.9990	--	--	0.02	--	0.28	Snell. 'yx'= 77
1D	-928	-9	320	1	0.7344	1.0055	0.9992	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1E	-548	7	394	1	0.7344	0.9996	0.9994	--	--	0.01	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1F	-548	7	320	1	0.7344	0.9996	0.9995	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 77
1G	-548	-9	394	1	0.7344	1.0032	0.9994	--	--	0.01	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1H	-548	-9	320	1	0.7344	1.0032	0.9995	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 77
1I	-1315	-8	412	1	0.7344	0.9878	0.9985	--	--	0.03	--	0.30	Snell. 'yx'= 77
1J	-1315	-8	302	1	0.7344	0.9878	0.9992	--	--	0.03	--	0.22	Snell. 'yx'= 77
1K	-1315	-8	412	1	0.7344	0.9950	0.9985	--	--	0.03	--	0.30	Snell. 'yx'= 77
1L	-1315	-8	302	1	0.7344	0.9950	0.9992	--	--	0.03	--	0.22	Snell. 'yx'= 77
1M	-161	-8	412	1	0.7344	0.9985	0.9998	--	--	0.00	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1N	-161	-8	302	1	0.7344	0.9985	0.9999	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
1O	-161	-8	412	1	0.7344	0.9994	0.9998	--	--	0.00	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1P	-161	-8	302	1	0.7344	0.9994	0.9999	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
2	-1237	-5	599	1	0.7344	1.0010	0.9986	--	--	0.02	--	0.41	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 73 NI 135 NF 141 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN		daN*m							
1A	0	-930	229	-1	0	0	-57	1	0.02	0.01	0.04
1B	0	-930	280	-1	0	0	-72	1	0.02	0.01	0.05
1C	0	-930	229	-7	0	-7	-57	1	0.02	0.01	0.04
1D	0	-930	280	-7	0	-7	-72	1	0.02	0.01	0.05
1E	0	-563	229	-1	0	0	-57	1	0.02	0.01	0.04
1F	0	-563	280	-1	0	0	-72	1	0.02	0.01	0.05
1G	0	-563	229	-7	0	-7	-57	1	0.02	0.01	0.04
1H	0	-563	280	-7	0	-7	-72	1	0.02	0.01	0.05
1I	0	-1265	214	1	0	1	-51	1	0.02	0.02	0.03
1J	0	-1265	295	1	0	1	-77	1	0.02	0.02	0.05
1K	0	-1265	214	-10	0	-8	-51	1	0.02	0.02	0.03
1L	0	-1265	295	-10	0	-8	-77	1	0.02	0.02	0.05
1M	0	-228	214	1	0	1	-51	1	0.02	0.00	0.03
1N	0	-228	295	1	0	1	-77	1	0.02	0.00	0.05
1O	0	-228	214	-10	0	-8	-51	1	0.02	0.00	0.03
1P	0	-228	295	-10	0	-8	-77	1	0.02	0.00	0.05
2	0	-1251	420	-8	0	-6	-107	1	0.03	0.02	0.07
1A	90	-930	211	-1	0	5	141	1	0.02	0.01	0.09
1B	90	-930	262	-1	0	5	172	1	0.02	0.01	0.11
1C	90	-930	211	-7	0	-4	141	1	0.02	0.01	0.09
1D	90	-930	262	-7	0	-4	172	1	0.02	0.01	0.11
1E	90	-563	211	-1	0	5	141	1	0.02	0.01	0.09
1F	90	-563	262	-1	0	5	172	1	0.02	0.01	0.11
1G	90	-563	211	-7	0	-4	141	1	0.02	0.01	0.09
1H	90	-563	262	-7	0	-4	172	1	0.02	0.01	0.11
1I	90	-1265	196	1	0	-0	133	1	0.01	0.02	0.09
1J	90	-1265	277	1	0	-0	180	1	0.02	0.02	0.12
1K	90	-1265	196	-10	0	1	133	1	0.01	0.02	0.09
1L	90	-1265	277	-10	0	1	180	1	0.02	0.02	0.12
1M	90	-228	196	1	0	-0	133	1	0.01	0.00	0.09
1N	90	-228	277	1	0	-0	180	1	0.02	0.00	0.12
1O	90	-228	196	-10	0	1	133	1	0.01	0.00	0.09
1P	90	-228	277	-10	0	1	180	1	0.02	0.00	0.12
2	90	-1251	396	-8	0	1	260	1	0.03	0.02	0.17
1A	180	-930	192	-1	0	10	322	1	0.01	0.01	0.21
1B	180	-930	243	-1	0	10	400	1	0.02	0.01	0.26
1C	180	-930	192	-7	0	-1	322	1	0.01	0.01	0.21
1D	180	-930	243	-7	0	-1	400	1	0.02	0.01	0.26
1E	180	-563	192	-1	0	10	322	1	0.01	0.01	0.21
1F	180	-563	243	-1	0	10	400	1	0.02	0.01	0.26
1G	180	-563	192	-7	0	-1	322	1	0.01	0.01	0.21
1H	180	-563	243	-7	0	-1	400	1	0.02	0.01	0.26
1I	180	-1265	177	1	0	-2	301	1	0.01	0.02	0.20
1J	180	-1265	258	1	0	-2	421	1	0.02	0.02	0.27
1K	180	-1265	177	-10	0	11	301	1	0.01	0.02	0.20
1L	180	-1265	258	-10	0	11	421	1	0.02	0.02	0.27
1M	180	-228	177	1	0	-2	301	1	0.01	0.00	0.20
1N	180	-228	258	1	0	-2	421	1	0.02	0.00	0.27
1O	180	-228	177	-10	0	11	301	1	0.01	0.00	0.20
1P	180	-228	258	-10	0	11	421	1	0.02	0.00	0.27
2	180	-1251	372	-8	0	8	606	1	0.03	0.02	0.39

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-930	10	322	1	0.7344	0.9992	0.9992	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1B	-930	10	400	1	0.7344	0.9992	0.9990	--	--	0.02	--	0.28	Snell. 'yx'= 77
1C	-930	-7	322	1	0.7344	1.0006	0.9992	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1D	-930	-7	400	1	0.7344	1.0006	0.9990	--	--	0.02	--	0.28	Snell. 'yx'= 77
1E	-563	10	322	1	0.7344	0.9995	0.9995	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 77
1F	-563	10	400	1	0.7344	0.9995	0.9994	--	--	0.01	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1G	-563	-7	322	1	0.7344	1.0004	0.9995	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 77
1H	-563	-7	400	1	0.7344	1.0004	0.9994	--	--	0.01	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1I	-1265	-2	301	1	0.7344	0.9895	0.9992	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'yx'= 77
1J	-1265	-2	421	1	0.7344	0.9895	0.9985	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'yx'= 77
1K	-1265	11	301	1	0.7344	0.9887	0.9992	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'yx'= 77
1L	-1265	11	421	1	0.7344	0.9887	0.9985	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'yx'= 77
1M	-228	-2	301	1	0.7344	0.9981	0.9998	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
1N	-228	-2	421	1	0.7344	0.9981	0.9997	--	--	0.00	--	0.28	Snell. 'yx'= 77
1O	-228	11	301	1	0.7344	0.9980	0.9998	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
1P	-228	11	421	1	0.7344	0.9980	0.9997	--	--	0.00	--	0.28	Snell. 'yx'= 77
2	-1251	8	606	1	0.7344	0.9890	0.9986	--	--	0.02	--	0.42	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 74 NI 141 NF 147 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-864	-248	13	0	18	407	1	0.02	0.01	0.26	
1B	0	-864	-197	13	0	18	330	1	0.01	0.01	0.21	

1C	0	-864	-248	-5	0	-5	407	1	0.02	0.01	0.26
1D	0	-864	-197	-5	0	-5	330	1	0.01	0.01	0.21
1E	0	-475	-248	13	0	18	407	1	0.02	0.01	0.26
1F	0	-475	-197	13	0	18	330	1	0.01	0.01	0.21
1G	0	-475	-248	-5	0	-5	407	1	0.02	0.01	0.26
1H	0	-475	-197	-5	0	-5	330	1	0.01	0.01	0.21
1I	0	-1230	-263	12	0	15	427	1	0.02	0.02	0.28
1J	0	-1230	-183	12	0	15	310	1	0.01	0.02	0.20
1K	0	-1230	-263	-4	0	-3	427	1	0.02	0.02	0.28
1L	0	-1230	-183	-4	0	-3	310	1	0.01	0.02	0.20
1M	0	-109	-263	12	0	15	427	1	0.02	0.00	0.28
1N	0	-109	-183	12	0	15	310	1	0.01	0.00	0.20
1O	0	-109	-263	-4	0	-3	427	1	0.02	0.00	0.28
1P	0	-109	-183	-4	0	-3	310	1	0.01	0.00	0.20
2	0	-1118	-381	7	0	10	619	1	0.03	0.02	0.40
1A	90	-864	-267	13	0	6	175	1	0.02	0.01	0.11
1B	90	-864	-216	13	0	6	144	1	0.02	0.01	0.09
1C	90	-864	-267	-5	0	-1	175	1	0.02	0.01	0.11
1D	90	-864	-216	-5	0	-1	144	1	0.02	0.01	0.09
1E	90	-475	-267	13	0	6	175	1	0.02	0.01	0.11
1F	90	-475	-216	13	0	6	144	1	0.02	0.01	0.09
1G	90	-475	-267	-5	0	-1	175	1	0.02	0.01	0.11
1H	90	-475	-216	-5	0	-1	144	1	0.02	0.01	0.09
1I	90	-1230	-281	12	0	4	182	1	0.02	0.02	0.12
1J	90	-1230	-201	12	0	4	137	1	0.01	0.02	0.09
1K	90	-1230	-281	-4	0	0	182	1	0.02	0.02	0.12
1L	90	-1230	-201	-4	0	0	137	1	0.01	0.02	0.09
1M	90	-109	-281	12	0	4	182	1	0.02	0.00	0.12
1N	90	-109	-201	12	0	4	137	1	0.01	0.00	0.09
1O	90	-109	-281	-4	0	0	182	1	0.02	0.00	0.12
1P	90	-109	-201	-4	0	0	137	1	0.01	0.00	0.09
2	90	-1118	-405	7	0	4	265	1	0.03	0.02	0.17
1A	180	-864	-286	13	0	-6	-73	1	0.02	0.01	0.05
1B	180	-864	-234	13	0	-6	-58	1	0.02	0.01	0.04
1C	180	-864	-286	-5	0	3	-73	1	0.02	0.01	0.05
1D	180	-864	-234	-5	0	3	-58	1	0.02	0.01	0.04
1E	180	-475	-286	13	0	-6	-73	1	0.02	0.01	0.05
1F	180	-475	-234	13	0	-6	-58	1	0.02	0.01	0.04
1G	180	-475	-286	-5	0	3	-73	1	0.02	0.01	0.05
1H	180	-475	-234	-5	0	3	-58	1	0.02	0.01	0.04
1I	180	-1230	-300	12	0	-6	-79	1	0.02	0.02	0.05
1J	180	-1230	-220	12	0	-6	-53	1	0.02	0.02	0.03
1K	180	-1230	-300	-4	0	4	-79	1	0.02	0.02	0.05
1L	180	-1230	-220	-4	0	4	-53	1	0.02	0.02	0.03
1M	180	-109	-300	12	0	-6	-79	1	0.02	0.00	0.05
1N	180	-109	-220	12	0	-6	-53	1	0.02	0.00	0.03
1O	180	-109	-300	-4	0	4	-79	1	0.02	0.00	0.05
1P	180	-109	-220	-4	0	4	-53	1	0.02	0.00	0.03
2	180	-1118	-429	7	0	-2	-110	1	0.03	0.02	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-864	18	407	1	0.7344	0.9960	0.9991	--	--	0.02	--	0.29	Snell. 'yx'= 77
1B	-864	18	330	1	0.7344	0.9960	0.9992	--	--	0.02	--	0.24	Snell. 'yx'= 77
1C	-864	-5	407	1	0.7344	0.9939	0.9991	--	--	0.02	--	0.28	Snell. 'yx'= 77
1D	-864	-5	330	1	0.7344	0.9939	0.9992	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1E	-475	18	407	1	0.7344	0.9978	0.9995	--	--	0.01	--	0.28	Snell. 'yx'= 77
1F	-475	18	330	1	0.7344	0.9978	0.9996	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1G	-475	-5	407	1	0.7344	0.9967	0.9995	--	--	0.01	--	0.28	Snell. 'yx'= 77
1H	-475	-5	330	1	0.7344	0.9967	0.9996	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1I	-1230	15	427	1	0.7344	0.9929	0.9985	--	--	0.02	--	0.31	Snell. 'yx'= 77
1J	-1230	15	310	1	0.7344	0.9929	0.9991	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1K	-1230	4	427	1	0.7344	0.9889	0.9985	--	--	0.02	--	0.30	Snell. 'yx'= 77
1L	-1230	4	310	1	0.7344	0.9889	0.9991	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1M	-109	15	427	1	0.7344	0.9994	0.9999	--	--	0.00	--	0.29	Snell. 'yx'= 77
1N	-109	15	310	1	0.7344	0.9994	0.9999	--	--	0.00	--	0.21	Snell. 'yx'= 77
1O	-109	4	427	1	0.7344	0.9990	0.9999	--	--	0.00	--	0.28	Snell. 'yx'= 77
1P	-109	4	310	1	0.7344	0.9990	0.9999	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
2	-1118	10	619	1	0.7344	0.9961	0.9987	--	--	0.02	--	0.43	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 75 NI 133 NF 139 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-769	202	4	0	7	-50	1	0.02	0.01	0.03	
1B	0	-769	253	4	0	7	-65	1	0.02	0.01	0.04	
1C	0	-769	202	0	0	1	-50	1	0.02	0.01	0.03	
1D	0	-769	253	0	0	1	-65	1	0.02	0.01	0.04	
1E	0	-422	202	4	0	7	-50	1	0.02	0.01	0.03	
1F	0	-422	253	4	0	7	-65	1	0.02	0.01	0.04	
1G	0	-422	202	0	0	1	-50	1	0.02	0.01	0.03	

1H	0	-422	253	0	0	1	-65	1	0.02	0.01	0.04
1I	0	-1106	189	5	0	6	-45	1	0.01	0.02	0.03
1J	0	-1106	266	5	0	6	-70	1	0.02	0.02	0.05
1K	0	-1106	189	0	0	2	-45	1	0.01	0.02	0.03
1L	0	-1106	266	0	0	2	-70	1	0.02	0.02	0.05
1M	0	-85	189	5	0	6	-45	1	0.01	0.00	0.03
1N	0	-85	266	5	0	6	-70	1	0.02	0.00	0.05
1O	0	-85	189	0	0	2	-45	1	0.01	0.00	0.03
1P	0	-85	266	0	0	2	-70	1	0.02	0.00	0.05
2	0	-997	374	4	0	6	-95	1	0.03	0.01	0.06
1A	90	-769	184	4	0	6	124	1	0.01	0.01	0.08
1B	90	-769	234	4	0	6	154	1	0.02	0.01	0.10
1C	90	-769	184	0	0	-2	124	1	0.01	0.01	0.08
1D	90	-769	234	0	0	-2	154	1	0.02	0.01	0.10
1E	90	-422	184	4	0	6	124	1	0.01	0.01	0.08
1F	90	-422	234	4	0	6	154	1	0.02	0.01	0.10
1G	90	-422	184	0	0	-2	124	1	0.01	0.01	0.08
1H	90	-422	234	0	0	-2	154	1	0.02	0.01	0.10
1I	90	-1106	170	5	0	1	117	1	0.01	0.02	0.08
1J	90	-1106	248	5	0	1	161	1	0.02	0.02	0.10
1K	90	-1106	170	0	0	3	117	1	0.01	0.02	0.08
1L	90	-1106	248	0	0	3	161	1	0.02	0.02	0.10
1M	90	-85	170	5	0	1	117	1	0.01	0.00	0.08
1N	90	-85	248	5	0	1	161	1	0.02	0.00	0.10
1O	90	-85	170	0	0	3	117	1	0.01	0.00	0.08
1P	90	-85	248	0	0	3	161	1	0.02	0.00	0.10
2	90	-997	350	4	0	3	230	1	0.03	0.01	0.15
1A	180	-769	165	4	0	4	281	1	0.01	0.01	0.18
1B	180	-769	216	4	0	4	357	1	0.02	0.01	0.23
1C	180	-769	165	0	0	-5	281	1	0.01	0.01	0.18
1D	180	-769	216	0	0	-5	357	1	0.02	0.01	0.23
1E	180	-422	165	4	0	4	281	1	0.01	0.01	0.18
1F	180	-422	216	4	0	4	357	1	0.02	0.01	0.23
1G	180	-422	165	0	0	-5	281	1	0.01	0.01	0.18
1H	180	-422	216	0	0	-5	357	1	0.02	0.01	0.23
1I	180	-1106	151	5	0	-4	261	1	0.01	0.02	0.17
1J	180	-1106	229	5	0	-4	376	1	0.02	0.02	0.24
1K	180	-1106	151	0	0	3	261	1	0.01	0.02	0.17
1L	180	-1106	229	0	0	3	376	1	0.02	0.02	0.24
1M	180	-85	151	5	0	-4	261	1	0.01	0.00	0.17
1N	180	-85	229	5	0	-4	376	1	0.02	0.00	0.24
1O	180	-85	151	0	0	3	261	1	0.01	0.00	0.17
1P	180	-85	229	0	0	3	376	1	0.02	0.00	0.24
2	180	-997	326	4	0	-0	534	1	0.02	0.01	0.35

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-769	7	281	1	0.7344	1.0041	0.9994	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
1B	-769	7	357	1	0.7344	1.0041	0.9992	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1C	-769	-5	281	1	0.7344	0.9976	0.9994	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
1D	-769	-5	357	1	0.7344	0.9976	0.9992	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1E	-422	7	281	1	0.7344	1.0023	0.9997	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1F	-422	7	357	1	0.7344	1.0023	0.9996	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'yx'= 77
1G	-422	-5	281	1	0.7344	0.9987	0.9997	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1H	-422	-5	357	1	0.7344	0.9987	0.9996	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'yx'= 77
1I	-1106	6	261	1	0.7344	0.9908	0.9993	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1J	-1106	6	376	1	0.7344	0.9908	0.9987	--	--	0.02	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1K	-1106	3	261	1	0.7344	1.0062	0.9993	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1L	-1106	3	376	1	0.7344	1.0062	0.9987	--	--	0.02	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1M	-85	6	261	1	0.7344	0.9993	0.9999	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 77
1N	-85	6	376	1	0.7344	0.9993	0.9999	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1O	-85	3	261	1	0.7344	1.0005	0.9999	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 77
1P	-85	3	376	1	0.7344	1.0005	0.9999	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
2	-997	6	534	1	0.7344	0.9980	0.9988	--	--	0.02	--	0.37	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 76 NI 139 NF 145 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-766	-217	9	0	11	359	1	0.02	0.01	0.23	
1B	0	-766	-166	9	0	11	282	1	0.01	0.01	0.18	
1C	0	-766	-217	-6	0	-9	359	1	0.02	0.01	0.23	
1D	0	-766	-166	-6	0	-9	282	1	0.01	0.01	0.18	
1E	0	-392	-217	9	0	11	359	1	0.02	0.01	0.23	
1F	0	-392	-166	9	0	11	282	1	0.01	0.01	0.18	
1G	0	-392	-217	-6	0	-9	359	1	0.02	0.01	0.23	
1H	0	-392	-166	-6	0	-9	282	1	0.01	0.01	0.18	
1I	0	-1120	-231	5	0	6	379	1	0.02	0.02	0.25	
1J	0	-1120	-152	5	0	6	262	1	0.01	0.02	0.17	
1K	0	-1120	-231	-3	0	-3	379	1	0.02	0.02	0.25	
1L	0	-1120	-152	-3	0	-3	262	1	0.01	0.02	0.17	

1M	0	-38	-231	5	0	6	379	1	0.02	0.00	0.25
1N	0	-38	-152	5	0	6	262	1	0.01	0.00	0.17
1O	0	-38	-231	-3	0	-3	379	1	0.02	0.00	0.25
1P	0	-38	-152	-3	0	-3	262	1	0.01	0.00	0.17
2	0	-964	-328	2	0	2	537	1	0.02	0.01	0.35
1A	90	-766	-235	9	0	4	155	1	0.02	0.01	0.10
1B	90	-766	-185	9	0	4	125	1	0.01	0.01	0.08
1C	90	-766	-235	-6	0	-3	155	1	0.02	0.01	0.10
1D	90	-766	-185	-6	0	-3	125	1	0.01	0.01	0.08
1E	90	-392	-235	9	0	4	155	1	0.02	0.01	0.10
1F	90	-392	-185	9	0	4	125	1	0.01	0.01	0.08
1G	90	-392	-235	-6	0	-3	155	1	0.02	0.01	0.10
1H	90	-392	-185	-6	0	-3	125	1	0.01	0.01	0.08
1I	90	-1120	-250	5	0	1	163	1	0.02	0.02	0.11
1J	90	-1120	-170	5	0	1	117	1	0.01	0.02	0.08
1K	90	-1120	-250	-3	0	-1	163	1	0.02	0.02	0.11
1L	90	-1120	-170	-3	0	-1	117	1	0.01	0.02	0.08
1M	90	-38	-250	5	0	1	163	1	0.02	0.00	0.11
1N	90	-38	-170	5	0	1	117	1	0.01	0.00	0.08
1O	90	-38	-250	-3	0	-1	163	1	0.02	0.00	0.11
1P	90	-38	-170	-3	0	-1	117	1	0.01	0.00	0.08
2	90	-964	-352	2	0	0	232	1	0.03	0.01	0.15
1A	180	-766	-254	9	0	-4	-65	1	0.02	0.01	0.04
1B	180	-766	-203	9	0	-4	-50	1	0.02	0.01	0.03
1C	180	-766	-254	-6	0	3	-65	1	0.02	0.01	0.04
1D	180	-766	-203	-6	0	3	-50	1	0.02	0.01	0.03
1E	180	-392	-254	9	0	-4	-65	1	0.02	0.01	0.04
1F	180	-392	-203	9	0	-4	-50	1	0.02	0.01	0.03
1G	180	-392	-254	-6	0	3	-65	1	0.02	0.01	0.04
1H	180	-392	-203	-6	0	3	-50	1	0.02	0.01	0.03
1I	180	-1120	-268	5	0	-3	-71	1	0.02	0.02	0.05
1J	180	-1120	-189	5	0	-3	-44	1	0.01	0.02	0.03
1K	180	-1120	-268	-3	0	2	-71	1	0.02	0.02	0.05
1L	180	-1120	-189	-3	0	2	-44	1	0.01	0.02	0.03
1M	180	-38	-268	5	0	-3	-71	1	0.02	0.00	0.05
1N	180	-38	-189	5	0	-3	-44	1	0.01	0.00	0.03
1O	180	-38	-268	-3	0	2	-71	1	0.02	0.00	0.05
1P	180	-38	-189	-3	0	2	-44	1	0.01	0.00	0.03
2	180	-964	-376	2	0	-1	-96	1	0.03	0.01	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-766	11	359	1	0.7344	0.9960	0.9992	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1B	-766	11	282	1	0.7344	0.9960	0.9994	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
1C	-766	-9	359	1	0.7344	0.9966	0.9992	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1D	-766	-9	282	1	0.7344	0.9966	0.9994	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
1E	-392	11	359	1	0.7344	0.9980	0.9996	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'yx'= 77
1F	-392	11	282	1	0.7344	0.9980	0.9997	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
1G	-392	-9	359	1	0.7344	0.9983	0.9996	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'yx'= 77
1H	-392	-9	282	1	0.7344	0.9983	0.9997	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1I	-1120	6	379	1	0.7344	0.9921	0.9987	--	--	0.02	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1J	-1120	6	262	1	0.7344	0.9921	0.9994	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1K	-1120	-3	379	1	0.7344	0.9929	0.9987	--	--	0.02	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1L	-1120	-3	262	1	0.7344	0.9929	0.9994	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'yx'= 77
1M	-38	6	379	1	0.7344	0.9997	1.0000	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1N	-38	6	262	1	0.7344	0.9997	1.0000	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 77
1O	-38	-3	379	1	0.7344	0.9998	1.0000	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1P	-38	-3	262	1	0.7344	0.9998	1.0000	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 77
2	-964	2	537	1	0.7344	0.9927	0.9989	--	--	0.02	--	0.37	Snell. 'yx'= 77

Lavoro: **01647 STRUTTURA ESTERNA** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
Gruppo: **4** Descrizione: **TRAVI INFERIORI**
Tabella: **Tabella travi** Struttura: **Nuova**
Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 23 NF 60 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-482	-103	1	0	-0	64	1	0.01	0.02	0.13	
1B	0	-482	-101	1	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.12	
1C	0	-482	-103	-4	0	-1	64	1	0.01	0.02	0.13	
1D	0	-482	-101	-4	0	-1	63	1	0.01	0.02	0.12	
1E	0	-471	-103	1	0	-0	64	1	0.01	0.02	0.13	
1F	0	-471	-101	1	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.12	
1G	0	-471	-103	-4	0	-1	64	1	0.01	0.02	0.13	
1H	0	-471	-101	-4	0	-1	63	1	0.01	0.02	0.12	
1I	0	-482	-103	7	0	-0	64	1	0.01	0.02	0.13	
1J	0	-482	-101	7	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-482	-103	-9	0	-1	64	1	0.01	0.02	0.13	
1L	0	-482	-101	-9	0	-1	63	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-472	-103	7	0	-0	64	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-472	-101	7	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-472	-103	-9	0	-1	64	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-472	-101	-9	0	-1	63	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-814	-177	-2	0	-1	108	1	0.03	0.03	0.22	
1A	66	-482	-108	1	0	-1	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1B	66	-482	-106	1	0	-1	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1C	66	-482	-108	-4	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1D	66	-482	-106	-4	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1E	66	-471	-108	1	0	-1	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1F	66	-471	-106	1	0	-1	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1G	66	-471	-108	-4	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1H	66	-471	-106	-4	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1I	66	-482	-108	7	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1J	66	-482	-106	7	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1K	66	-482	-108	-9	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1L	66	-482	-106	-9	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1M	66	-472	-108	7	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1N	66	-472	-106	7	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1O	66	-472	-108	-9	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1P	66	-472	-106	-9	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
2	66	-814	-183	-2	0	0	-9	1	0.03	0.03	0.02	
1A	131	-482	-112	1	0	-2	-78	1	0.02	0.02	0.15	
1B	131	-482	-111	1	0	-2	-76	1	0.02	0.02	0.15	
1C	131	-482	-112	-4	0	4	-78	1	0.02	0.02	0.15	
1D	131	-482	-111	-4	0	4	-76	1	0.02	0.02	0.15	
1E	131	-471	-112	1	0	-2	-78	1	0.02	0.02	0.15	
1F	131	-471	-111	1	0	-2	-76	1	0.02	0.02	0.15	
1G	131	-471	-112	-4	0	4	-78	1	0.02	0.02	0.15	
1H	131	-471	-111	-4	0	4	-76	1	0.02	0.02	0.15	
1I	131	-482	-112	7	0	-9	-77	1	0.02	0.02	0.15	
1J	131	-482	-111	7	0	-9	-76	1	0.02	0.02	0.15	
1K	131	-482	-112	-9	0	10	-77	1	0.02	0.02	0.15	
1L	131	-482	-111	-9	0	10	-76	1	0.02	0.02	0.15	
1M	131	-472	-112	7	0	-9	-77	1	0.02	0.02	0.15	
1N	131	-472	-111	7	0	-9	-76	1	0.02	0.02	0.15	
1O	131	-472	-112	-9	0	10	-77	1	0.02	0.02	0.15	
1P	131	-472	-111	-9	0	10	-76	1	0.02	0.02	0.15	
2	131	-814	-189	-2	0	1	-131	1	0.03	0.03	0.26	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-482	-2	-78	1	0.8637	1.0053	0.9849	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1B	-482	-2	-76	1	0.8637	1.0053	0.9848	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1C	-482	4	-78	1	0.8637	0.9973	0.9849	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1D	-482	4	-76	1	0.8637	0.9973	0.9848	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57

1E	-471	-2	-78	1	0.8637	1.0052	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1F	-471	-2	-76	1	0.8637	1.0052	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1G	-471	4	-78	1	0.8637	0.9973	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1H	-471	4	-76	1	0.8637	0.9973	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1I	-482	-9	-77	1	0.8637	1.0021	0.9849	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1J	-482	-9	-76	1	0.8637	1.0021	0.9849	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1K	-482	10	-77	1	0.8637	0.9996	0.9849	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 57
1L	-482	10	-76	1	0.8637	0.9996	0.9849	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1M	-472	-9	-77	1	0.8637	1.0021	0.9852	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1N	-472	-9	-76	1	0.8637	1.0021	0.9852	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1O	-472	10	-77	1	0.8637	0.9996	0.9852	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 57
1P	-472	10	-76	1	0.8637	0.9996	0.9852	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
2	-814	1	-131	1	0.8637	0.9741	0.9739	--	--	0.04	--	0.30	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 2 NI 60 NF 59 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-484	-8	3	0	3	13	1	0.00	0.02	0.03	
1B	0	-484	54	3	0	3	-59	1	0.01	0.02	0.12	
1C	0	-484	-8	-2	0	-3	13	1	0.00	0.02	0.03	
1D	0	-484	54	-2	0	-3	-59	1	0.01	0.02	0.12	
1E	0	-478	-8	3	0	3	13	1	0.00	0.02	0.03	
1F	0	-478	54	3	0	3	-59	1	0.01	0.02	0.12	
1G	0	-478	-8	-2	0	-3	13	1	0.00	0.02	0.03	
1H	0	-478	54	-2	0	-3	-59	1	0.01	0.02	0.12	
1I	0	-485	13	2	0	2	-12	1	0.00	0.02	0.02	
1J	0	-485	33	2	0	2	-35	1	0.00	0.02	0.07	
1K	0	-485	13	-1	0	-2	-12	1	0.00	0.02	0.02	
1L	0	-485	33	-1	0	-2	-35	1	0.00	0.02	0.07	
1M	0	-476	13	2	0	2	-12	1	0.00	0.02	0.02	
1N	0	-476	33	2	0	2	-35	1	0.00	0.02	0.07	
1O	0	-476	13	-1	0	-2	-12	1	0.00	0.02	0.02	
1P	0	-476	33	-1	0	-2	-35	1	0.00	0.02	0.07	
2	0	-820	36	0	0	0	-38	1	0.01	0.03	0.08	
1A	115	-484	-17	3	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1B	115	-484	46	3	0	-0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1C	115	-484	-17	-2	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1D	115	-484	46	-2	0	0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1E	115	-478	-17	3	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1F	115	-478	46	3	0	-0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1G	115	-478	-17	-2	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1H	115	-478	46	-2	0	0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1I	115	-485	5	2	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1J	115	-485	25	2	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1K	115	-485	5	-1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1L	115	-485	25	-1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1M	115	-476	5	2	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1N	115	-476	25	2	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1O	115	-476	5	-1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1P	115	-476	25	-1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
2	115	-820	25	0	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1A	230	-484	-25	3	0	-3	-25	1	0.00	0.02	0.05	
1B	230	-484	38	3	0	-3	47	1	0.01	0.02	0.09	
1C	230	-484	-25	-2	0	3	-25	1	0.00	0.02	0.05	
1D	230	-484	38	-2	0	3	47	1	0.01	0.02	0.09	
1E	230	-478	-25	3	0	-3	-25	1	0.00	0.02	0.05	
1F	230	-478	38	3	0	-3	47	1	0.01	0.02	0.09	
1G	230	-478	-25	-2	0	3	-25	1	0.00	0.02	0.05	
1H	230	-478	38	-2	0	3	47	1	0.01	0.02	0.09	
1I	230	-485	-3	2	0	-2	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	230	-485	17	2	0	-2	22	1	0.00	0.02	0.04	
1K	230	-485	-3	-1	0	2	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	230	-485	17	-1	0	2	22	1	0.00	0.02	0.04	
1M	230	-476	-3	2	0	-2	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	230	-476	17	2	0	-2	22	1	0.00	0.02	0.04	
1O	230	-476	-3	-1	0	2	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	230	-476	17	-1	0	2	22	1	0.00	0.02	0.04	
2	230	-820	15	0	0	-0	20	1	0.00	0.03	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-484	-3	-25	1	0.5511	0.9685	0.9914	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1B	-484	-3	-59	1	0.5511	0.9685	0.9691	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1C	-484	3	-25	1	0.5511	0.9685	0.9914	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1D	-484	3	-59	1	0.5511	0.9685	0.9691	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1E	-478	-3	-25	1	0.5511	0.9690	0.9915	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1F	-478	-3	-59	1	0.5511	0.9690	0.9695	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1G	-478	3	-25	1	0.5511	0.9690	0.9915	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1H	-478	3	-59	1	0.5511	0.9690	0.9695	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1I	-485	-2	-12	1	0.5511	0.9685	1.0326	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 100

1J	-485	-2	-35	1	0.5511	0.9685	0.9808	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 100
1K	-485	2	-12	1	0.5511	0.9685	1.0326	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1L	-485	2	-35	1	0.5511	0.9685	0.9808	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 100
1M	-476	-2	-12	1	0.5511	0.9690	1.0320	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1N	-476	-2	-35	1	0.5511	0.9690	0.9812	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 100
1O	-476	2	-12	1	0.5511	0.9690	1.0320	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1P	-476	2	-35	1	0.5511	0.9690	0.9812	--	--	0.04	--	0.11	Snell. 'zx'= 100
2	-820	0	-38	1	0.5511	0.9467	0.9788	--	--	0.06	--	0.14	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 3 NI 59 NF 24 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-338	91	3	0	3	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1B	0	-338	93	3	0	3	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1C	0	-338	91	-1	0	-1	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1D	0	-338	93	-1	0	-1	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1E	0	-332	91	3	0	3	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1F	0	-332	93	3	0	3	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1G	0	-332	91	-1	0	-1	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1H	0	-332	93	-1	0	-1	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1I	0	-338	92	8	0	7	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1J	0	-338	93	8	0	7	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-338	92	-5	0	-6	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1L	0	-338	93	-5	0	-6	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1M	0	-333	92	8	0	7	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1N	0	-333	93	8	0	7	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-333	92	-5	0	-6	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1P	0	-333	93	-5	0	-6	-54	1	0.01	0.01	0.11	
2	0	-572	156	2	0	1	-91	1	0.02	0.02	0.18	
1A	55	-338	88	3	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-338	89	3	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-338	88	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-338	89	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-332	88	3	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-332	89	3	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-332	88	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-332	89	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-338	88	8	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-338	89	8	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-338	88	-5	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-338	89	-5	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-333	88	8	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-333	89	8	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-333	88	-5	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-333	89	-5	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-572	151	2	0	0	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-338	84	3	0	-1	43	1	0.01	0.01	0.09	
1B	110	-338	85	3	0	-1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1C	110	-338	84	-1	0	-0	43	1	0.01	0.01	0.09	
1D	110	-338	85	-1	0	-0	44	1	0.01	0.01	0.09	
1E	110	-332	84	3	0	-1	43	1	0.01	0.01	0.09	
1F	110	-332	85	3	0	-1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1G	110	-332	84	-1	0	-0	43	1	0.01	0.01	0.09	
1H	110	-332	85	-1	0	-0	44	1	0.01	0.01	0.09	
1I	110	-338	84	8	0	-1	43	1	0.01	0.01	0.09	
1J	110	-338	85	8	0	-1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1K	110	-338	84	-5	0	-0	43	1	0.01	0.01	0.09	
1L	110	-338	85	-5	0	-0	44	1	0.01	0.01	0.09	
1M	110	-333	84	8	0	-1	43	1	0.01	0.01	0.09	
1N	110	-333	85	8	0	-1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1O	110	-333	84	-5	0	-0	43	1	0.01	0.01	0.09	
1P	110	-333	85	-5	0	-0	44	1	0.01	0.01	0.09	
2	110	-572	146	2	0	-1	75	1	0.02	0.02	0.15	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-338	3	-53	1	0.9052	0.9971	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1B	-338	3	-54	1	0.9052	0.9971	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1C	-338	-1	-53	1	0.9052	1.0034	0.9911	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1D	-338	-1	-54	1	0.9052	1.0034	0.9911	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1E	-332	3	-53	1	0.9052	0.9971	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1F	-332	3	-54	1	0.9052	0.9971	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1G	-332	-1	-53	1	0.9052	1.0033	0.9912	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1H	-332	-1	-54	1	0.9052	1.0033	0.9912	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1I	-338	7	-53	1	0.9052	0.9986	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1J	-338	7	-54	1	0.9052	0.9986	0.9911	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 48
1K	-338	-6	-53	1	0.9052	1.0005	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1L	-338	-6	-54	1	0.9052	1.0005	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1M	-333	7	-53	1	0.9052	0.9986	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1N	-333	7	-54	1	0.9052	0.9986	0.9912	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 48

1O	-333	-6	-53	1	0.9052	1.0005	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1P	-333	-6	-54	1	0.9052	1.0005	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
2	-572	1	-91	1	0.9052	0.9850	0.9846	--	--	0.03	--	0.21	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 4 NI 6 NF 61 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-452	-98	2	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1B	0	-452	-94	2	0	0	59	1	0.01	0.02	0.12	
1C	0	-452	-98	-2	0	-0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1D	0	-452	-94	-2	0	-0	59	1	0.01	0.02	0.12	
1E	0	-441	-98	2	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1F	0	-441	-94	2	0	0	59	1	0.01	0.02	0.12	
1G	0	-441	-98	-2	0	-0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1H	0	-441	-94	-2	0	-0	59	1	0.01	0.02	0.12	
1I	0	-449	-97	6	0	1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1J	0	-449	-96	6	0	1	59	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-449	-97	-6	0	-1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1L	0	-449	-96	-6	0	-1	59	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-445	-97	6	0	1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1N	0	-445	-96	6	0	1	59	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-445	-97	-6	0	-1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1P	0	-445	-96	-6	0	-1	59	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-763	-166	0	0	0	102	1	0.02	0.03	0.20	
1A	66	-452	-103	2	0	2	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1B	66	-452	-99	2	0	2	-4	1	0.01	0.02	0.01	
1C	66	-452	-103	-2	0	-2	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1D	66	-452	-99	-2	0	-2	-4	1	0.01	0.02	0.01	
1E	66	-441	-103	2	0	2	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1F	66	-441	-99	2	0	2	-4	1	0.01	0.02	0.01	
1G	66	-441	-103	-2	0	-2	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1H	66	-441	-99	-2	0	-2	-4	1	0.01	0.02	0.01	
1I	66	-449	-102	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1J	66	-449	-100	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1K	66	-449	-102	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1L	66	-449	-100	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1M	66	-445	-102	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1N	66	-445	-100	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1O	66	-445	-102	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1P	66	-445	-100	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01	
2	66	-763	-172	0	0	0	-9	1	0.02	0.03	0.02	
1A	131	-452	-107	2	0	3	-75	1	0.02	0.02	0.15	
1B	131	-452	-104	2	0	3	-71	1	0.02	0.02	0.14	
1C	131	-452	-107	-2	0	-3	-75	1	0.02	0.02	0.15	
1D	131	-452	-104	-2	0	-3	-71	1	0.02	0.02	0.14	
1E	131	-441	-107	2	0	3	-75	1	0.02	0.02	0.15	
1F	131	-441	-104	2	0	3	-71	1	0.02	0.02	0.14	
1G	131	-441	-107	-2	0	-3	-75	1	0.02	0.02	0.15	
1H	131	-441	-104	-2	0	-3	-71	1	0.02	0.02	0.14	
1I	131	-449	-106	6	0	8	-73	1	0.02	0.02	0.15	
1J	131	-449	-105	6	0	8	-72	1	0.02	0.02	0.14	
1K	131	-449	-106	-6	0	-8	-73	1	0.02	0.02	0.15	
1L	131	-449	-105	-6	0	-8	-72	1	0.02	0.02	0.14	
1M	131	-445	-106	6	0	8	-73	1	0.02	0.02	0.15	
1N	131	-445	-105	6	0	8	-72	1	0.02	0.02	0.14	
1O	131	-445	-106	-6	0	-8	-73	1	0.02	0.02	0.15	
1P	131	-445	-105	-6	0	-8	-72	1	0.02	0.02	0.14	
2	131	-763	-178	0	0	0	-124	1	0.03	0.03	0.25	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-452	3	-75	1	0.8637	1.0034	0.9862	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1B	-452	3	-71	1	0.8637	1.0034	0.9856	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1C	-452	-3	-75	1	0.8637	1.0030	0.9862	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1D	-452	-3	-71	1	0.8637	1.0030	0.9856	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1E	-441	3	-75	1	0.8637	1.0034	0.9865	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1F	-441	3	-71	1	0.8637	1.0034	0.9860	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1G	-441	-3	-75	1	0.8637	1.0029	0.9865	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1H	-441	-3	-71	1	0.8637	1.0029	0.9860	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1I	-449	8	-73	1	0.8637	1.0029	0.9861	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1J	-449	8	-72	1	0.8637	1.0029	0.9859	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1K	-449	-8	-73	1	0.8637	1.0027	0.9861	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1L	-449	-8	-72	1	0.8637	1.0027	0.9859	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1M	-445	8	-73	1	0.8637	1.0028	0.9862	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1N	-445	8	-72	1	0.8637	1.0028	0.9861	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1O	-445	-8	-73	1	0.8637	1.0027	0.9862	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1P	-445	-8	-72	1	0.8637	1.0027	0.9861	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
2	-763	0	-124	1	0.8637	1.0029	0.9757	--	--	0.04	--	0.28	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 5 NI 61 NF 62 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-347	-39	4	0	4	49	1	0.01	0.01	0.10	
1B	0	-347	98	4	0	4	-109	1	0.01	0.01	0.22	
1C	0	-347	-39	-3	0	-3	49	1	0.01	0.01	0.10	
1D	0	-347	98	-3	0	-3	-109	1	0.01	0.01	0.22	
1E	0	-343	-39	4	0	4	49	1	0.01	0.01	0.10	
1F	0	-343	98	4	0	4	-109	1	0.01	0.01	0.22	
1G	0	-343	-39	-3	0	-3	49	1	0.01	0.01	0.10	
1H	0	-343	98	-3	0	-3	-109	1	0.01	0.01	0.22	
1I	0	-346	7	2	0	2	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-346	53	2	0	2	-57	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-346	7	-1	0	-1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-346	53	-1	0	-1	-57	1	0.01	0.01	0.11	
1M	0	-344	7	2	0	2	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-344	53	2	0	2	-57	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-344	7	-1	0	-1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	-344	53	-1	0	-1	-57	1	0.01	0.01	0.11	
2	0	-586	47	1	0	1	-50	1	0.01	0.02	0.10	
1A	115	-347	-47	4	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1B	115	-347	90	4	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1C	115	-347	-47	-3	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1D	115	-347	90	-3	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1E	115	-343	-47	4	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1F	115	-343	90	4	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1G	115	-343	-47	-3	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1H	115	-343	90	-3	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1I	115	-346	-2	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	115	-346	45	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1K	115	-346	-2	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	115	-346	45	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1M	115	-344	-2	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	115	-344	45	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1O	115	-344	-2	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	115	-344	45	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
2	115	-586	37	1	0	0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1A	230	-347	-55	4	0	-4	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1B	230	-347	82	4	0	-4	98	1	0.01	0.01	0.19	
1C	230	-347	-55	-3	0	3	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1D	230	-347	82	-3	0	3	98	1	0.01	0.01	0.19	
1E	230	-343	-55	4	0	-4	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1F	230	-343	82	4	0	-4	98	1	0.01	0.01	0.19	
1G	230	-343	-55	-3	0	3	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1H	230	-343	82	-3	0	3	98	1	0.01	0.01	0.19	
1I	230	-346	-10	2	0	-2	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1J	230	-346	36	2	0	-2	46	1	0.01	0.01	0.09	
1K	230	-346	-10	-1	0	1	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1L	230	-346	36	-1	0	1	46	1	0.01	0.01	0.09	
1M	230	-344	-10	2	0	-2	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1N	230	-344	36	2	0	-2	46	1	0.01	0.01	0.09	
1O	230	-344	-10	-1	0	1	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1P	230	-344	36	-1	0	1	46	1	0.01	0.01	0.09	
2	230	-586	26	1	0	-1	34	1	0.00	0.02	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-347	4	-59	1	0.5511	0.9775	0.9775	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1B	-347	4	-109	1	0.5511	0.9775	0.9775	--	--	0.03	--	0.25	Snell. 'zx'= 100
1C	-347	3	-59	1	0.5511	0.9775	0.9775	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1D	-347	3	-109	1	0.5511	0.9775	0.9775	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1E	-343	4	-59	1	0.5511	0.9777	0.9777	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1F	-343	4	-109	1	0.5511	0.9777	0.9777	--	--	0.03	--	0.25	Snell. 'zx'= 100
1G	-343	3	-59	1	0.5511	0.9777	0.9777	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1H	-343	3	-109	1	0.5511	0.9777	0.9777	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1I	-346	-2	-7	1	0.5511	0.9775	1.0345	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1J	-346	-2	-57	1	0.5511	0.9775	0.9775	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1K	-346	1	-7	1	0.5511	0.9775	1.0345	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1L	-346	1	-57	1	0.5511	0.9775	0.9775	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1M	-344	-2	-7	1	0.5511	0.9777	1.0342	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1N	-344	-2	-57	1	0.5511	0.9777	0.9777	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1O	-344	1	-7	1	0.5511	0.9777	1.0342	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1P	-344	1	-57	1	0.5511	0.9777	0.9777	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
2	-586	1	-50	1	0.5511	0.9619	0.9706	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 6 NI 62 NF 2 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-317	84	1	0	2	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1B	0	-317	91	1	0	2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1C	0	-317	84	-2	0	-2	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1D	0	-317	91	-2	0	-2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1E	0	-311	84	1	0	2	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1F	0	-311	91	1	0	2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1G	0	-311	84	-2	0	-2	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1H	0	-311	91	-2	0	-2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1I	0	-315	86	4	0	5	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1J	0	-315	88	4	0	5	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-315	86	-4	0	-5	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1L	0	-315	88	-4	0	-5	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-313	86	4	0	5	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1N	0	-313	88	4	0	5	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-313	86	-4	0	-5	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1P	0	-313	88	-4	0	-5	-52	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-536	147	-0	0	-0	-86	1	0.02	0.02	0.17	
1A	55	-317	80	1	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-317	87	1	0	1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-317	80	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-317	87	-2	0	-1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-311	80	1	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-311	87	1	0	1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-311	80	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-311	87	-2	0	-1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-315	82	4	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-315	85	4	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-315	82	-4	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-315	85	-4	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-313	82	4	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-313	85	4	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-313	82	-4	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-313	85	-4	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-536	142	-0	0	-0	-6	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-317	76	1	0	0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1B	110	-317	83	1	0	0	42	1	0.01	0.01	0.08	
1C	110	-317	76	-2	0	-0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1D	110	-317	83	-2	0	-0	42	1	0.01	0.01	0.08	
1E	110	-311	76	1	0	0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1F	110	-311	83	1	0	0	42	1	0.01	0.01	0.08	
1G	110	-311	76	-2	0	-0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1H	110	-311	83	-2	0	-0	42	1	0.01	0.01	0.08	
1I	110	-315	79	4	0	1	41	1	0.01	0.01	0.08	
1J	110	-315	81	4	0	1	41	1	0.01	0.01	0.08	
1K	110	-315	79	-4	0	-1	41	1	0.01	0.01	0.08	
1L	110	-315	81	-4	0	-1	41	1	0.01	0.01	0.08	
1M	110	-313	79	4	0	1	41	1	0.01	0.01	0.08	
1N	110	-313	81	4	0	1	41	1	0.01	0.01	0.08	
1O	110	-313	79	-4	0	-1	41	1	0.01	0.01	0.08	
1P	110	-313	81	-4	0	-1	41	1	0.01	0.01	0.08	
2	110	-536	137	-0	0	0	70	1	0.02	0.02	0.14	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-317	2	-48	1	0.9052	1.0027	0.9914	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1B	-317	2	-53	1	0.9052	1.0027	0.9920	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1C	-317	-2	-48	1	0.9052	1.0014	0.9914	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1D	-317	-2	-53	1	0.9052	1.0014	0.9920	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1E	-311	2	-48	1	0.9052	1.0026	0.9916	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1F	-311	2	-53	1	0.9052	1.0026	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1G	-311	-2	-48	1	0.9052	1.0013	0.9916	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1H	-311	-2	-53	1	0.9052	1.0013	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1I	-315	5	-50	1	0.9052	1.0019	0.9917	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1J	-315	5	-52	1	0.9052	1.0019	0.9918	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1K	-315	-5	-50	1	0.9052	1.0014	0.9917	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1L	-315	-5	-52	1	0.9052	1.0014	0.9918	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1M	-313	5	-50	1	0.9052	1.0019	0.9917	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1N	-313	5	-52	1	0.9052	1.0019	0.9919	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1O	-313	-5	-50	1	0.9052	1.0014	0.9917	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1P	-313	-5	-52	1	0.9052	1.0014	0.9919	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
2	-536	-0	-86	1	0.9052	0.9846	0.9857	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 7 NI 65 NF 64 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-227	-46	2	0	0	29	1	0.01	0.01	0.06
1B	0	-227	-44	2	0	0	28	1	0.01	0.01	0.06
1C	0	-227	-46	-0	0	0	29	1	0.01	0.01	0.06
1D	0	-227	-44	-0	0	0	28	1	0.01	0.01	0.06
1E	0	-216	-46	2	0	0	29	1	0.01	0.01	0.06
1F	0	-216	-44	2	0	0	28	1	0.01	0.01	0.06
1G	0	-216	-46	-0	0	0	29	1	0.01	0.01	0.06
1H	0	-216	-44	-0	0	0	28	1	0.01	0.01	0.06
1I	0	-230	-46	4	0	1	30	1	0.01	0.01	0.06
1J	0	-230	-44	4	0	1	28	1	0.01	0.01	0.06
1K	0	-230	-46	-3	0	0	30	1	0.01	0.01	0.06
1L	0	-230	-44	-3	0	0	28	1	0.01	0.01	0.06
1M	0	-212	-46	4	0	1	30	1	0.01	0.01	0.06
1N	0	-212	-44	4	0	1	28	1	0.01	0.01	0.06
1O	0	-212	-46	-3	0	0	30	1	0.01	0.01	0.06
1P	0	-212	-44	-3	0	0	28	1	0.01	0.01	0.06
2	0	-372	-78	1	0	1	49	1	0.01	0.02	0.10
1A	66	-227	-51	2	0	1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1B	66	-227	-49	2	0	1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1C	66	-227	-51	-0	0	-1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1D	66	-227	-49	-0	0	-1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1E	66	-216	-51	2	0	1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1F	66	-216	-49	2	0	1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1G	66	-216	-51	-0	0	-1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1H	66	-216	-49	-0	0	-1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1I	66	-230	-51	4	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1J	66	-230	-48	4	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1K	66	-230	-51	-3	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1L	66	-230	-48	-3	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1M	66	-212	-51	4	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1N	66	-212	-48	4	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1O	66	-212	-51	-3	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1P	66	-212	-48	-3	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00
2	66	-372	-84	1	0	-0	-4	1	0.01	0.02	0.01
1A	131	-227	-55	2	0	1	-37	1	0.01	0.01	0.07
1B	131	-227	-53	2	0	1	-35	1	0.01	0.01	0.07
1C	131	-227	-55	-0	0	-2	-37	1	0.01	0.01	0.07
1D	131	-227	-53	-0	0	-2	-35	1	0.01	0.01	0.07
1E	131	-216	-55	2	0	1	-37	1	0.01	0.01	0.07
1F	131	-216	-53	2	0	1	-35	1	0.01	0.01	0.07
1G	131	-216	-55	-0	0	-2	-37	1	0.01	0.01	0.07
1H	131	-216	-53	-0	0	-2	-35	1	0.01	0.01	0.07
1I	131	-230	-56	4	0	4	-37	1	0.01	0.01	0.07
1J	131	-230	-53	4	0	4	-35	1	0.01	0.01	0.07
1K	131	-230	-56	-3	0	-5	-37	1	0.01	0.01	0.07
1L	131	-230	-53	-3	0	-5	-35	1	0.01	0.01	0.07
1M	131	-212	-56	4	0	4	-37	1	0.01	0.01	0.07
1N	131	-212	-53	4	0	4	-35	1	0.01	0.01	0.07
1O	131	-212	-56	-3	0	-5	-37	1	0.01	0.01	0.07
1P	131	-212	-53	-3	0	-5	-35	1	0.01	0.01	0.07
2	131	-372	-90	1	0	-1	-60	1	0.01	0.02	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-227	1	-37	1	0.8637	1.0045	0.9933	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1B	-227	1	-35	1	0.8637	1.0045	0.9934	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 57
1C	-227	-2	-37	1	0.8637	0.9990	0.9933	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1D	-227	-2	-35	1	0.8637	0.9990	0.9934	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 57
1E	-216	1	-37	1	0.8637	1.0043	0.9937	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1F	-216	1	-35	1	0.8637	1.0043	0.9937	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 57
1G	-216	-2	-37	1	0.8637	0.9990	0.9937	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1H	-216	-2	-35	1	0.8637	0.9990	0.9937	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 57
1I	-230	4	-37	1	0.8637	1.0019	0.9932	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1J	-230	4	-35	1	0.8637	1.0019	0.9933	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1K	-230	-5	-37	1	0.8637	1.0002	0.9932	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1L	-230	-5	-35	1	0.8637	1.0002	0.9933	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1M	-212	4	-37	1	0.8637	1.0017	0.9938	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1N	-212	4	-35	1	0.8637	1.0017	0.9938	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1O	-212	-5	-37	1	0.8637	1.0002	0.9938	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1P	-212	-5	-35	1	0.8637	1.0002	0.9938	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
2	-372	-1	-60	1	0.8637	0.9876	0.9886	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 8 NI 64 NF 63 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-253	-3	4	0	5	8	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-253	32	4	0	5	-33	1	0.00	0.01	0.06	
1C	0	-253	-3	-4	0	-4	8	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-253	32	-4	0	-4	-33	1	0.00	0.01	0.06	
1E	0	-242	-3	4	0	5	8	1	0.00	0.01	0.02	

1F	0	-242	32	4	0	5	-33	1	0.00	0.01	0.06
1G	0	-242	-3	-4	0	-4	8	1	0.00	0.01	0.02
1H	0	-242	32	-4	0	-4	-33	1	0.00	0.01	0.06
1I	0	-260	8	2	0	3	-5	1	0.00	0.01	0.01
1J	0	-260	21	2	0	3	-19	1	0.00	0.01	0.04
1K	0	-260	8	-1	0	-3	-5	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	-260	21	-1	0	-3	-19	1	0.00	0.01	0.04
1M	0	-235	8	2	0	3	-5	1	0.00	0.01	0.01
1N	0	-235	21	2	0	3	-19	1	0.00	0.01	0.04
1O	0	-235	8	-1	0	-3	-5	1	0.00	0.01	0.01
1P	0	-235	21	-1	0	-3	-19	1	0.00	0.01	0.04
2	0	-416	21	1	0	1	-19	1	0.00	0.02	0.04
1A	115	-253	-11	4	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1B	115	-253	24	4	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1C	115	-253	-11	-4	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1D	115	-253	24	-4	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1E	115	-242	-11	4	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	115	-242	24	4	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	115	-242	-11	-4	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	115	-242	24	-4	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	115	-260	0	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	115	-260	13	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	115	-260	0	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	115	-260	13	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	115	-235	0	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	115	-235	13	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	115	-235	0	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	115	-235	13	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	115	-416	11	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1A	230	-253	-20	4	0	-5	-18	1	0.00	0.01	0.04
1B	230	-253	16	4	0	-5	23	1	0.00	0.01	0.05
1C	230	-253	-20	-4	0	4	-18	1	0.00	0.01	0.04
1D	230	-253	16	-4	0	4	23	1	0.00	0.01	0.05
1E	230	-242	-20	4	0	-5	-18	1	0.00	0.01	0.04
1F	230	-242	16	4	0	-5	23	1	0.00	0.01	0.05
1G	230	-242	-20	-4	0	4	-18	1	0.00	0.01	0.04
1H	230	-242	16	-4	0	4	23	1	0.00	0.01	0.05
1I	230	-260	-8	2	0	-2	-4	1	0.00	0.01	0.01
1J	230	-260	4	2	0	-2	10	1	0.00	0.01	0.02
1K	230	-260	-8	-1	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.01
1L	230	-260	4	-1	0	1	10	1	0.00	0.01	0.02
1M	230	-235	-8	2	0	-2	-4	1	0.00	0.01	0.01
1N	230	-235	4	2	0	-2	10	1	0.00	0.01	0.02
1O	230	-235	-8	-1	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.01
1P	230	-235	4	-1	0	1	10	1	0.00	0.01	0.02
2	230	-416	0	1	0	-1	6	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-253	5	-18	1	0.5511	0.9835	0.9989	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1B	-253	5	-33	1	0.5511	0.9835	0.9882	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1C	-253	-4	-18	1	0.5511	0.9835	0.9989	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1D	-253	-4	-33	1	0.5511	0.9835	0.9882	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1E	-242	5	-18	1	0.5511	0.9843	0.9989	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1F	-242	5	-33	1	0.5511	0.9843	0.9888	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1G	-242	-4	-18	1	0.5511	0.9843	0.9989	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1H	-242	-4	-33	1	0.5511	0.9843	0.9888	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1I	-260	3	-5	1	0.5511	0.9846	1.0259	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1J	-260	3	-19	1	0.5511	0.9846	0.9971	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1K	-260	-3	-5	1	0.5511	0.9880	1.0259	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1L	-260	-3	-19	1	0.5511	0.9880	0.9971	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1M	-235	3	-5	1	0.5511	0.9861	1.0233	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 100
1N	-235	3	-19	1	0.5511	0.9861	0.9974	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1O	-235	-3	-5	1	0.5511	0.9892	1.0233	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 100
1P	-235	-3	-19	1	0.5511	0.9892	0.9974	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
2	-416	-1	-19	1	0.5511	0.9729	1.0052	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 9 NI 63 NF 66 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-158	44	-0	0	0	-25	1	0.01	0.01	0.05	
1B	0	-158	45	-0	0	0	-25	1	0.01	0.01	0.05	
1C	0	-158	44	-2	0	-2	-25	1	0.01	0.01	0.05	
1D	0	-158	45	-2	0	-2	-25	1	0.01	0.01	0.05	
1E	0	-154	44	-0	0	0	-25	1	0.01	0.01	0.05	
1F	0	-154	45	-0	0	0	-25	1	0.01	0.01	0.05	
1G	0	-154	44	-2	0	-2	-25	1	0.01	0.01	0.05	
1H	0	-154	45	-2	0	-2	-25	1	0.01	0.01	0.05	
1I	0	-160	44	2	0	3	-25	1	0.01	0.01	0.05	
1J	0	-160	46	2	0	3	-26	1	0.01	0.01	0.05	

1K	0	-160	44	-4	0	-4	-25	1	0.01	0.01	0.05
1L	0	-160	46	-4	0	-4	-26	1	0.01	0.01	0.05
1M	0	-152	44	2	0	3	-25	1	0.01	0.01	0.05
1N	0	-152	46	2	0	3	-26	1	0.01	0.01	0.05
1O	0	-152	44	-4	0	-4	-25	1	0.01	0.01	0.05
1P	0	-152	46	-4	0	-4	-26	1	0.01	0.01	0.05
2	0	-262	74	-1	0	-1	-42	1	0.01	0.01	0.08
1A	55	-158	40	-0	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00
1B	55	-158	42	-0	0	0	-2	1	0.01	0.01	0.00
1C	55	-158	40	-2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00
1D	55	-158	42	-2	0	-1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1E	55	-154	40	-0	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00
1F	55	-154	42	-0	0	0	-2	1	0.01	0.01	0.00
1G	55	-154	40	-2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00
1H	55	-154	42	-2	0	-1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1I	55	-160	40	2	0	2	-1	1	0.01	0.01	0.00
1J	55	-160	42	2	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1K	55	-160	40	-4	0	-2	-1	1	0.01	0.01	0.00
1L	55	-160	42	-4	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1M	55	-152	40	2	0	2	-1	1	0.01	0.01	0.00
1N	55	-152	42	2	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1O	55	-152	40	-4	0	-2	-1	1	0.01	0.01	0.00
1P	55	-152	42	-4	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00
2	55	-262	69	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.01	0.01
1A	110	-158	37	-0	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1B	110	-158	38	-0	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1C	110	-158	37	-2	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1D	110	-158	38	-2	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1E	110	-154	37	-0	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1F	110	-154	38	-0	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1G	110	-154	37	-2	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1H	110	-154	38	-2	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1I	110	-160	36	2	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1J	110	-160	38	2	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1K	110	-160	36	-4	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1L	110	-160	38	-4	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1M	110	-152	36	2	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1N	110	-152	38	2	0	1	20	1	0.01	0.01	0.04
1O	110	-152	36	-4	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
1P	110	-152	38	-4	0	0	20	1	0.01	0.01	0.04
2	110	-262	64	-1	0	1	34	1	0.01	0.01	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-158	0	-25	1	0.9052	1.0055	0.9961	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1B	-158	0	-25	1	0.9052	1.0055	0.9961	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1C	-158	-2	-25	1	0.9052	0.9987	0.9961	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1D	-158	-2	-25	1	0.9052	0.9987	0.9961	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1E	-154	0	-25	1	0.9052	1.0053	0.9962	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1F	-154	0	-25	1	0.9052	1.0053	0.9962	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1G	-154	-2	-25	1	0.9052	0.9988	0.9962	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1H	-154	-2	-25	1	0.9052	0.9988	0.9962	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1I	-160	3	-25	1	0.9052	1.0014	0.9961	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1J	-160	3	-26	1	0.9052	1.0014	0.9960	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1K	-160	-4	-25	1	0.9052	0.9996	0.9961	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1L	-160	-4	-26	1	0.9052	0.9996	0.9960	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1M	-152	3	-25	1	0.9052	1.0013	0.9962	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1N	-152	3	-26	1	0.9052	1.0013	0.9962	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1O	-152	-4	-25	1	0.9052	0.9997	0.9962	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1P	-152	-4	-26	1	0.9052	0.9997	0.9962	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
2	-262	-1	-42	1	0.9052	0.9928	0.9932	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 10 NI 76 NF 57 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-456	-99	2	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1B	0	-456	-96	2	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1C	0	-456	-99	-2	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1D	0	-456	-96	-2	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1E	0	-445	-99	2	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1F	0	-445	-96	2	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1G	0	-445	-99	-2	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1H	0	-445	-96	-2	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1I	0	-453	-98	6	0	1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1J	0	-453	-97	6	0	1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-453	-98	-6	0	-0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1L	0	-453	-97	-6	0	-0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-449	-98	6	0	1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1N	0	-449	-97	6	0	1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-449	-98	-6	0	-0	60	1	0.01	0.02	0.12	

1P	0	-449	-97	-6	0	-0	60	1	0.01	0.02	0.12
2	0	-770	-168	0	0	0	103	1	0.02	0.03	0.20
1A	66	-456	-103	2	0	1	-6	1	0.01	0.02	0.01
1B	66	-456	-100	2	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1C	66	-456	-103	-2	0	-1	-6	1	0.01	0.02	0.01
1D	66	-456	-100	-2	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1E	66	-445	-103	2	0	1	-6	1	0.01	0.02	0.01
1F	66	-445	-100	2	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1G	66	-445	-103	-2	0	-1	-6	1	0.01	0.02	0.01
1H	66	-445	-100	-2	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1I	66	-453	-102	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1J	66	-453	-101	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1K	66	-453	-102	-6	0	-5	-5	1	0.01	0.02	0.01
1L	66	-453	-101	-6	0	-5	-5	1	0.01	0.02	0.01
1M	66	-449	-102	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1N	66	-449	-101	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1O	66	-449	-102	-6	0	-5	-5	1	0.01	0.02	0.01
1P	66	-449	-101	-6	0	-5	-5	1	0.01	0.02	0.01
2	66	-770	-174	0	0	-0	-9	1	0.03	0.03	0.02
1A	131	-456	-108	2	0	3	-75	1	0.02	0.02	0.15
1B	131	-456	-105	2	0	3	-72	1	0.02	0.02	0.14
1C	131	-456	-108	-2	0	-3	-75	1	0.02	0.02	0.15
1D	131	-456	-105	-2	0	-3	-72	1	0.02	0.02	0.14
1E	131	-445	-108	2	0	3	-75	1	0.02	0.02	0.15
1F	131	-445	-105	2	0	3	-72	1	0.02	0.02	0.14
1G	131	-445	-108	-2	0	-3	-75	1	0.02	0.02	0.15
1H	131	-445	-105	-2	0	-3	-72	1	0.02	0.02	0.14
1I	131	-453	-107	6	0	8	-74	1	0.02	0.02	0.15
1J	131	-453	-106	6	0	8	-73	1	0.02	0.02	0.14
1K	131	-453	-107	-6	0	-9	-74	1	0.02	0.02	0.15
1L	131	-453	-106	-6	0	-9	-73	1	0.02	0.02	0.14
1M	131	-449	-107	6	0	8	-74	1	0.02	0.02	0.15
1N	131	-449	-106	6	0	8	-73	1	0.02	0.02	0.14
1O	131	-449	-107	-6	0	-9	-74	1	0.02	0.02	0.15
1P	131	-449	-106	-6	0	-9	-73	1	0.02	0.02	0.14
2	131	-770	-180	0	0	-0	-125	1	0.03	0.03	0.25

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-456	3	-75	1	0.8637	1.0039	0.9860	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1B	-456	3	-72	1	0.8637	1.0039	0.9855	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1C	-456	-3	-75	1	0.8637	1.0013	0.9860	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1D	-456	-3	-72	1	0.8637	1.0013	0.9855	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1E	-445	3	-75	1	0.8637	1.0038	0.9863	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1F	-445	3	-72	1	0.8637	1.0038	0.9859	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1G	-445	-3	-75	1	0.8637	1.0013	0.9863	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1H	-445	-3	-72	1	0.8637	1.0013	0.9859	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1I	-453	8	-74	1	0.8637	1.0028	0.9859	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1J	-453	8	-73	1	0.8637	1.0028	0.9858	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1K	-453	-9	-74	1	0.8637	1.0020	0.9859	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1L	-453	-9	-73	1	0.8637	1.0020	0.9858	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1M	-449	8	-74	1	0.8637	1.0028	0.9861	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1N	-449	8	-73	1	0.8637	1.0028	0.9859	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1O	-449	-9	-74	1	0.8637	1.0020	0.9861	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1P	-449	-9	-73	1	0.8637	1.0020	0.9859	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
2	-770	-0	-125	1	0.8637	0.9755	0.9755	--	--	0.04	--	0.28	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 11 NI 57 NF 58 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-354	-38	2	0	2	48	1	0.01	0.01	0.10	
1B	0	-354	97	2	0	2	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1C	0	-354	-38	-1	0	-1	48	1	0.01	0.01	0.10	
1D	0	-354	97	-1	0	-1	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1E	0	-350	-38	2	0	2	48	1	0.01	0.01	0.10	
1F	0	-350	97	2	0	2	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	-350	-38	-1	0	-1	48	1	0.01	0.01	0.10	
1H	0	-350	97	-1	0	-1	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	-353	8	2	0	2	-5	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-353	50	2	0	2	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-353	8	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-353	50	-1	0	-0	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1M	0	-351	8	2	0	2	-5	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-351	50	2	0	2	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-351	8	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	-351	50	-1	0	-0	-54	1	0.01	0.01	0.11	
2	0	-599	46	1	0	1	-49	1	0.01	0.03	0.10	
1A	115	-354	-47	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1B	115	-354	89	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	

1C	115	-354	-47	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00
1D	115	-354	89	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00
1E	115	-350	-47	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00
1F	115	-350	89	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00
1G	115	-350	-47	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00
1H	115	-350	89	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00
1I	115	-353	-0	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1J	115	-353	42	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00
1K	115	-353	-0	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1L	115	-353	42	-1	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00
1M	115	-351	-0	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	115	-351	42	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00
1O	115	-351	-0	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	115	-351	42	-1	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00
2	115	-599	36	1	0	-0	-2	1	0.01	0.03	0.00
1A	230	-354	-55	2	0	-3	-59	1	0.01	0.01	0.12
1B	230	-354	80	2	0	-3	96	1	0.01	0.01	0.19
1C	230	-354	-55	-1	0	2	-59	1	0.01	0.01	0.12
1D	230	-354	80	-1	0	2	96	1	0.01	0.01	0.19
1E	230	-350	-55	2	0	-3	-59	1	0.01	0.01	0.12
1F	230	-350	80	2	0	-3	96	1	0.01	0.01	0.19
1G	230	-350	-55	-1	0	2	-59	1	0.01	0.01	0.12
1H	230	-350	80	-1	0	2	96	1	0.01	0.01	0.19
1I	230	-353	-8	2	0	-3	-6	1	0.00	0.01	0.01
1J	230	-353	34	2	0	-3	43	1	0.00	0.01	0.09
1K	230	-353	-8	-1	0	2	-6	1	0.00	0.01	0.01
1L	230	-353	34	-1	0	2	43	1	0.00	0.01	0.09
1M	230	-351	-8	2	0	-3	-6	1	0.00	0.01	0.01
1N	230	-351	34	2	0	-3	43	1	0.00	0.01	0.09
1O	230	-351	-8	-1	0	2	-6	1	0.00	0.01	0.01
1P	230	-351	34	-1	0	2	43	1	0.00	0.01	0.09
2	230	-599	25	1	0	-1	33	1	0.00	0.03	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-354	-3	-59	1	0.5511	0.9770	0.9770	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1B	-354	-3	-107	1	0.5511	0.9770	0.9770	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1C	-354	2	-59	1	0.5511	0.9770	0.9770	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1D	-354	2	-107	1	0.5511	0.9770	0.9770	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1E	-350	-3	-59	1	0.5511	0.9773	0.9773	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1F	-350	-3	-107	1	0.5511	0.9773	0.9773	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1G	-350	2	-59	1	0.5511	0.9773	0.9773	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1H	-350	2	-107	1	0.5511	0.9773	0.9773	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1I	-353	-3	-6	1	0.5511	0.9851	1.0356	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1J	-353	-3	-54	1	0.5511	0.9851	0.9773	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1K	-353	2	-6	1	0.5511	0.9961	1.0356	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1L	-353	2	-54	1	0.5511	0.9961	0.9773	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1M	-351	-3	-6	1	0.5511	0.9852	1.0354	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1N	-351	-3	-54	1	0.5511	0.9852	0.9775	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1O	-351	2	-6	1	0.5511	0.9961	1.0354	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1P	-351	2	-54	1	0.5511	0.9961	0.9775	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
2	-599	-1	-49	1	0.5511	0.9611	0.9707	--	--	0.05	--	0.14	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 12 NI 58 NF 75 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-319	85	1	0	1	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1B	0	-319	91	1	0	1	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1C	0	-319	85	-2	0	-2	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1D	0	-319	91	-2	0	-2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1E	0	-314	85	1	0	1	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1F	0	-314	91	1	0	1	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1G	0	-314	85	-2	0	-2	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1H	0	-314	91	-2	0	-2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1I	0	-318	87	4	0	5	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1J	0	-318	89	4	0	5	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-318	87	-5	0	-6	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1L	0	-318	89	-5	0	-6	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-316	87	4	0	5	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1N	0	-316	89	4	0	5	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-316	87	-5	0	-6	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1P	0	-316	89	-5	0	-6	-52	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-540	149	-1	0	-1	-87	1	0.02	0.02	0.17	
1A	55	-319	81	1	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-319	87	1	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-319	81	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-319	87	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-314	81	1	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-314	87	1	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-314	81	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	

1H	55	-314	87	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01
1I	55	-318	83	4	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01
1J	55	-318	85	4	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01
1K	55	-318	83	-5	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01
1L	55	-318	85	-5	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01
1M	55	-316	83	4	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01
1N	55	-316	85	4	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01
1O	55	-316	83	-5	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01
1P	55	-316	85	-5	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01
2	55	-540	144	-1	0	-0	-7	1	0.02	0.02	0.01
1A	110	-319	78	1	0	0	41	1	0.01	0.01	0.08
1B	110	-319	83	1	0	0	42	1	0.01	0.01	0.08
1C	110	-319	78	-2	0	0	41	1	0.01	0.01	0.08
1D	110	-319	83	-2	0	0	42	1	0.01	0.01	0.08
1E	110	-314	78	1	0	0	41	1	0.01	0.01	0.08
1F	110	-314	83	1	0	0	42	1	0.01	0.01	0.08
1G	110	-314	78	-2	0	0	41	1	0.01	0.01	0.08
1H	110	-314	83	-2	0	0	42	1	0.01	0.01	0.08
1I	110	-318	79	4	0	1	41	1	0.01	0.01	0.08
1J	110	-318	81	4	0	1	42	1	0.01	0.01	0.08
1K	110	-318	79	-5	0	-0	41	1	0.01	0.01	0.08
1L	110	-318	81	-5	0	-0	42	1	0.01	0.01	0.08
1M	110	-316	79	4	0	1	41	1	0.01	0.01	0.08
1N	110	-316	81	4	0	1	42	1	0.01	0.01	0.08
1O	110	-316	79	-5	0	-0	41	1	0.01	0.01	0.08
1P	110	-316	81	-5	0	-0	42	1	0.01	0.01	0.08
2	110	-540	138	-1	0	0	71	1	0.02	0.02	0.14

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-319	1	-49	1	0.9052	1.0036	0.9914	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1B	-319	1	-53	1	0.9052	1.0036	0.9918	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1C	-319	-2	-49	1	0.9052	0.9999	0.9914	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1D	-319	-2	-53	1	0.9052	0.9999	0.9918	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1E	-314	1	-49	1	0.9052	1.0035	0.9916	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1F	-314	1	-53	1	0.9052	1.0035	0.9920	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1G	-314	-2	-49	1	0.9052	0.9999	0.9916	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1H	-314	-2	-53	1	0.9052	0.9999	0.9920	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1I	-318	5	-50	1	0.9052	1.0020	0.9916	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1J	-318	5	-52	1	0.9052	1.0020	0.9917	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1K	-318	-6	-50	1	0.9052	1.0008	0.9916	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1L	-318	-6	-52	1	0.9052	1.0008	0.9917	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1M	-316	5	-50	1	0.9052	1.0020	0.9917	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1N	-316	5	-52	1	0.9052	1.0020	0.9918	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1O	-316	-6	-50	1	0.9052	1.0008	0.9917	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1P	-316	-6	-52	1	0.9052	1.0008	0.9918	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
2	-540	-1	-87	1	0.9052	0.9858	0.9856	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 13 NI 82 NF 56 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-431	-93	1	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1B	0	-431	-90	1	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1C	0	-431	-93	-3	0	-1	57	1	0.01	0.02	0.11	
1D	0	-431	-90	-3	0	-1	56	1	0.01	0.02	0.11	
1E	0	-420	-93	1	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1F	0	-420	-90	1	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1G	0	-420	-93	-3	0	-1	57	1	0.01	0.02	0.11	
1H	0	-420	-90	-3	0	-1	56	1	0.01	0.02	0.11	
1I	0	-427	-92	5	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1J	0	-427	-91	5	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1K	0	-427	-92	-6	0	-1	57	1	0.01	0.02	0.11	
1L	0	-427	-91	-6	0	-1	56	1	0.01	0.02	0.11	
1M	0	-424	-92	5	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1N	0	-424	-91	5	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1O	0	-424	-92	-6	0	-1	57	1	0.01	0.02	0.11	
1P	0	-424	-91	-6	0	-1	56	1	0.01	0.02	0.11	
2	0	-726	-158	-1	0	-1	97	1	0.02	0.03	0.19	
1A	66	-431	-98	1	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1B	66	-431	-95	1	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.01	
1C	66	-431	-98	-3	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1D	66	-431	-95	-3	0	-1	-4	1	0.01	0.02	0.01	
1E	66	-420	-98	1	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1F	66	-420	-95	1	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.01	
1G	66	-420	-98	-3	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1H	66	-420	-95	-3	0	-1	-4	1	0.01	0.02	0.01	
1I	66	-427	-97	5	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1J	66	-427	-96	5	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1K	66	-427	-97	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1L	66	-427	-96	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01	

1M	66	-424	-97	5	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1N	66	-424	-96	5	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1O	66	-424	-97	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1P	66	-424	-96	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
2	66	-726	-164	-1	0	0	-8	1	0.02	0.03	0.02
1A	131	-431	-102	1	0	3	-71	1	0.01	0.02	0.14
1B	131	-431	-99	1	0	3	-68	1	0.01	0.02	0.13
1C	131	-431	-102	-3	0	-2	-71	1	0.01	0.02	0.14
1D	131	-431	-99	-3	0	-2	-68	1	0.01	0.02	0.13
1E	131	-420	-102	1	0	3	-71	1	0.01	0.02	0.14
1F	131	-420	-99	1	0	3	-68	1	0.01	0.02	0.13
1G	131	-420	-102	-3	0	-2	-71	1	0.01	0.02	0.14
1H	131	-420	-99	-3	0	-2	-68	1	0.01	0.02	0.13
1I	131	-427	-101	5	0	9	-70	1	0.01	0.02	0.14
1J	131	-427	-100	5	0	9	-69	1	0.01	0.02	0.14
1K	131	-427	-101	-6	0	-8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1L	131	-427	-100	-6	0	-8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1M	131	-424	-101	5	0	9	-70	1	0.01	0.02	0.14
1N	131	-424	-100	5	0	9	-69	1	0.01	0.02	0.14
1O	131	-424	-101	-6	0	-8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1P	131	-424	-100	-6	0	-8	-69	1	0.01	0.02	0.14
2	131	-726	-170	-1	0	1	-118	1	0.02	0.03	0.23

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-431	3	-71	1	0.8637	0.9998	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1B	-431	3	-68	1	0.8637	0.9998	0.9864	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1C	-431	-2	-71	1	0.8637	1.0059	0.9868	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1D	-431	-2	-68	1	0.8637	1.0059	0.9864	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1E	-420	3	-71	1	0.8637	0.9998	0.9872	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1F	-420	3	-68	1	0.8637	0.9998	0.9867	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1G	-420	-2	-71	1	0.8637	1.0057	0.9872	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1H	-420	-2	-68	1	0.8637	1.0057	0.9867	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1I	-427	9	-70	1	0.8637	1.0014	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1J	-427	9	-69	1	0.8637	1.0014	0.9867	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1K	-427	-8	-70	1	0.8637	1.0033	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1L	-427	-8	-69	1	0.8637	1.0033	0.9867	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1M	-424	9	-70	1	0.8637	1.0014	0.9869	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1N	-424	9	-69	1	0.8637	1.0014	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1O	-424	-8	-70	1	0.8637	1.0033	0.9869	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1P	-424	-8	-69	1	0.8637	1.0033	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
2	-726	1	-118	1	0.8637	0.9787	0.9770	--	--	0.04	--	0.27	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 14 NI 56 NF 55 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-341	-37	2	0	2	47	1	0.01	0.01	0.09	
1B	0	-341	97	2	0	2	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1C	0	-341	-37	-1	0	-1	47	1	0.01	0.01	0.09	
1D	0	-341	97	-1	0	-1	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1E	0	-327	-37	2	0	2	47	1	0.01	0.01	0.09	
1F	0	-327	97	2	0	2	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	-327	-37	-1	0	-1	47	1	0.01	0.01	0.09	
1H	0	-327	97	-1	0	-1	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	-337	9	2	0	1	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-337	51	2	0	1	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-337	9	-1	0	-0	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-337	51	-1	0	-0	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1M	0	-331	9	2	0	1	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-331	51	2	0	1	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-331	9	-1	0	-0	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	-331	51	-1	0	-0	-54	1	0.01	0.01	0.11	
2	0	-568	48	1	0	1	-50	1	0.01	0.02	0.10	
1A	115	-341	-45	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1B	115	-341	89	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1C	115	-341	-45	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1D	115	-341	89	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1E	115	-327	-45	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1F	115	-327	89	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1G	115	-327	-45	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1H	115	-327	89	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1I	115	-337	1	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	115	-337	43	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1K	115	-337	1	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	115	-337	43	-1	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1M	115	-331	1	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	115	-331	43	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1O	115	-331	1	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	115	-331	43	-1	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
2	115	-568	37	1	0	0	-2	1	0.01	0.02	0.00	

1A	230	-341	-53	2	0	-3	-57	1	0.01	0.01	0.11
1B	230	-341	81	2	0	-3	97	1	0.01	0.01	0.19
1C	230	-341	-53	-1	0	2	-57	1	0.01	0.01	0.11
1D	230	-341	81	-1	0	2	97	1	0.01	0.01	0.19
1E	230	-327	-53	2	0	-3	-57	1	0.01	0.01	0.11
1F	230	-327	81	2	0	-3	97	1	0.01	0.01	0.19
1G	230	-327	-53	-1	0	2	-57	1	0.01	0.01	0.11
1H	230	-327	81	-1	0	2	97	1	0.01	0.01	0.19
1I	230	-337	-7	2	0	-3	-4	1	0.00	0.01	0.01
1J	230	-337	35	2	0	-3	44	1	0.01	0.01	0.09
1K	230	-337	-7	-1	0	2	-4	1	0.00	0.01	0.01
1L	230	-337	35	-1	0	2	44	1	0.01	0.01	0.09
1M	230	-331	-7	2	0	-3	-4	1	0.00	0.01	0.01
1N	230	-331	35	2	0	-3	44	1	0.01	0.01	0.09
1O	230	-331	-7	-1	0	2	-4	1	0.00	0.01	0.01
1P	230	-331	35	-1	0	2	44	1	0.01	0.01	0.09
2	230	-568	27	1	0	-1	35	1	0.00	0.02	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-341	-3	-57	1	0.5511	0.9778	0.9778	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1B	-341	-3	-107	1	0.5511	0.9778	0.9778	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1C	-341	2	-57	1	0.5511	0.9810	0.9778	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1D	-341	2	-107	1	0.5511	0.9810	0.9778	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1E	-327	-3	-57	1	0.5511	0.9788	0.9788	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1F	-327	-3	-107	1	0.5511	0.9788	0.9788	--	--	0.02	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1G	-327	2	-57	1	0.5511	0.9819	0.9788	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1H	-327	2	-107	1	0.5511	0.9819	0.9788	--	--	0.02	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1I	-337	-3	-6	1	0.5511	0.9887	1.0347	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1J	-337	-3	-54	1	0.5511	0.9887	0.9781	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1K	-337	2	-6	1	0.5511	0.9984	1.0347	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1L	-337	2	-54	1	0.5511	0.9984	0.9781	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1M	-331	-3	-6	1	0.5511	0.9889	1.0340	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1N	-331	-3	-54	1	0.5511	0.9889	0.9785	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1O	-331	2	-6	1	0.5511	0.9984	1.0340	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1P	-331	2	-54	1	0.5511	0.9984	0.9785	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
2	-568	1	-50	1	0.5511	0.9630	0.9709	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 15 NI 55 NF 81 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-302	81	2	0	2	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1B	0	-302	86	2	0	2	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1C	0	-302	81	-1	0	-1	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1D	0	-302	86	-1	0	-1	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1E	0	-296	81	2	0	2	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1F	0	-296	86	2	0	2	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1G	0	-296	81	-1	0	-1	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1H	0	-296	86	-1	0	-1	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1I	0	-300	82	5	0	5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1J	0	-300	84	5	0	5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-300	82	-4	0	-5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1L	0	-300	84	-4	0	-5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-298	82	5	0	5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1N	0	-298	84	5	0	5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-298	82	-4	0	-5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1P	0	-298	84	-4	0	-5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-510	140	1	0	0	-82	1	0.02	0.02	0.16	
1A	55	-302	77	2	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-302	82	2	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-302	77	-1	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-302	82	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-296	77	2	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-296	82	2	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-296	77	-1	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-296	82	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-300	79	5	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-300	80	5	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-300	79	-4	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-300	80	-4	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-298	79	5	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-298	80	5	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-298	79	-4	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-298	80	-4	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-510	135	1	0	0	-6	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-302	73	2	0	-0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1B	110	-302	78	2	0	-0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1C	110	-302	73	-1	0	-0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1D	110	-302	78	-1	0	-0	40	1	0.01	0.01	0.08	

1E	110	-296	73	2	0	-0	38	1	0.01	0.01	0.08
1F	110	-296	78	2	0	-0	40	1	0.01	0.01	0.08
1G	110	-296	73	-1	0	-0	38	1	0.01	0.01	0.08
1H	110	-296	78	-1	0	-0	40	1	0.01	0.01	0.08
1I	110	-300	75	5	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08
1J	110	-300	76	5	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08
1K	110	-300	75	-4	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08
1L	110	-300	76	-4	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08
1M	110	-298	75	5	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08
1N	110	-298	76	5	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08
1O	110	-298	75	-4	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08
1P	110	-298	76	-4	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08
2	110	-510	130	1	0	-0	67	1	0.02	0.02	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-302	2	-46	1	0.9052	0.9998	0.9919	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1B	-302	2	-50	1	0.9052	0.9998	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1C	-302	-1	-46	1	0.9052	1.0035	0.9919	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1D	-302	-1	-50	1	0.9052	1.0035	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1E	-296	2	-46	1	0.9052	0.9998	0.9920	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1F	-296	2	-50	1	0.9052	0.9998	0.9925	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1G	-296	-1	-46	1	0.9052	1.0034	0.9920	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1H	-296	-1	-50	1	0.9052	1.0034	0.9925	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1I	-300	5	-48	1	0.9052	1.0008	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1J	-300	5	-49	1	0.9052	1.0008	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1K	-300	-5	-48	1	0.9052	1.0020	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1L	-300	-5	-49	1	0.9052	1.0020	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1M	-298	5	-48	1	0.9052	1.0008	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1N	-298	5	-49	1	0.9052	1.0008	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1O	-298	-5	-48	1	0.9052	1.0020	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1P	-298	-5	-49	1	0.9052	1.0020	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
2	-510	0	-82	1	0.9052	0.9832	0.9864	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 16 NI 54 NF 90 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-302	82	2	0	2	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1B	0	-302	83	2	0	2	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1C	0	-302	82	-2	0	-2	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1D	0	-302	83	-2	0	-2	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1E	0	-297	82	2	0	2	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1F	0	-297	83	2	0	2	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1G	0	-297	82	-2	0	-2	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1H	0	-297	83	-2	0	-2	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1I	0	-301	83	6	0	6	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1J	0	-301	83	6	0	6	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-301	83	-6	0	-6	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1L	0	-301	83	-6	0	-6	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-299	83	6	0	6	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1N	0	-299	83	6	0	6	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-299	83	-6	0	-6	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1P	0	-299	83	-6	0	-6	-48	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-511	140	0	0	0	-81	1	0.02	0.02	0.16	
1A	55	-302	78	2	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-302	79	2	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-302	78	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-302	79	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-297	78	2	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-297	79	2	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-297	78	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-297	79	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-301	79	6	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-301	79	6	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-301	79	-6	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-301	79	-6	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-299	79	6	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-299	79	6	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-299	79	-6	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-299	79	-6	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-511	135	0	0	0	-6	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-302	75	2	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1B	110	-302	76	2	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1C	110	-302	75	-2	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1D	110	-302	76	-2	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1E	110	-297	75	2	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1F	110	-297	76	2	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1G	110	-297	75	-2	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1H	110	-297	76	-2	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1I	110	-301	75	6	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	

1J	110	-301	75	6	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08
1K	110	-301	75	-6	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08
1L	110	-301	75	-6	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08
1M	110	-299	75	6	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08
1N	110	-299	75	6	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08
1O	110	-299	75	-6	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08
1P	110	-299	75	-6	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08
2	110	-511	130	0	0	-0	67	1	0.02	0.02	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-302	2	-47	1	0.9052	0.9990	0.9921	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1B	-302	2	-48	1	0.9052	0.9990	0.9921	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1C	-302	-2	-47	1	0.9052	0.9999	0.9921	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1D	-302	-2	-48	1	0.9052	0.9999	0.9921	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1E	-297	2	-47	1	0.9052	0.9991	0.9922	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1F	-297	2	-48	1	0.9052	0.9991	0.9922	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1G	-297	-2	-47	1	0.9052	0.9999	0.9922	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1H	-297	-2	-48	1	0.9052	0.9999	0.9922	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1I	-301	6	-48	1	0.9052	0.9993	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1J	-301	6	-48	1	0.9052	0.9993	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1K	-301	-6	-48	1	0.9052	0.9996	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1L	-301	-6	-48	1	0.9052	0.9996	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1M	-299	6	-48	1	0.9052	0.9993	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1N	-299	6	-48	1	0.9052	0.9993	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1O	-299	-6	-48	1	0.9052	0.9996	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1P	-299	-6	-48	1	0.9052	0.9996	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
2	-511	0	-81	1	0.9052	0.9853	0.9863	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 17 NI 51 NF 96 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-302	81	1	0	1	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1B	0	-302	86	1	0	1	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1C	0	-302	81	-2	0	-2	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1D	0	-302	86	-2	0	-2	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1E	0	-296	81	1	0	1	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1F	0	-296	86	1	0	1	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1G	0	-296	81	-2	0	-2	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1H	0	-296	86	-2	0	-2	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1I	0	-300	82	4	0	5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1J	0	-300	84	4	0	5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-300	82	-5	0	-5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1L	0	-300	84	-5	0	-5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-298	82	4	0	5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1N	0	-298	84	4	0	5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-298	82	-5	0	-5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1P	0	-298	84	-5	0	-5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-510	140	-1	0	-1	-82	1	0.02	0.02	0.16	
1A	55	-302	77	1	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-302	82	1	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-302	77	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-302	82	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-296	77	1	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-296	82	1	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-296	77	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-296	82	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-300	79	4	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-300	80	4	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-300	79	-5	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-300	80	-5	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-298	79	4	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-298	80	4	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-298	79	-5	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-298	80	-5	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-510	135	-1	0	-0	-6	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-302	73	1	0	0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1B	110	-302	78	1	0	0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1C	110	-302	73	-2	0	0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1D	110	-302	78	-2	0	0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1E	110	-296	73	1	0	0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1F	110	-296	78	1	0	0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1G	110	-296	73	-2	0	0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1H	110	-296	78	-2	0	0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1I	110	-300	75	4	0	1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1J	110	-300	76	4	0	1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1K	110	-300	75	-5	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1L	110	-300	76	-5	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1M	110	-298	75	4	0	1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1N	110	-298	76	4	0	1	39	1	0.01	0.01	0.08	

1O	110	-298	75	-5	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08
1P	110	-298	76	-5	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08
2	110	-510	130	-1	0	0	67	1	0.02	0.02	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-302	1	-46	1	0.9052	1.0037	0.9919	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1B	-302	1	-50	1	0.9052	1.0037	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1C	-302	-2	-46	1	0.9052	0.9997	0.9919	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1D	-302	-2	-50	1	0.9052	0.9997	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1E	-296	1	-46	1	0.9052	1.0036	0.9920	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1F	-296	1	-50	1	0.9052	1.0036	0.9925	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1G	-296	-2	-46	1	0.9052	0.9997	0.9920	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1H	-296	-2	-50	1	0.9052	0.9997	0.9925	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1I	-300	5	-48	1	0.9052	1.0020	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1J	-300	5	-49	1	0.9052	1.0020	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1K	-300	-5	-48	1	0.9052	1.0007	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1L	-300	-5	-49	1	0.9052	1.0007	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1M	-298	5	-48	1	0.9052	1.0020	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1N	-298	5	-49	1	0.9052	1.0020	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1O	-298	-5	-48	1	0.9052	1.0007	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1P	-298	-5	-49	1	0.9052	1.0007	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
2	-510	-1	-82	1	0.9052	0.9847	0.9864	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 18 NI 50 NF 102 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-302	81	2	0	2	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1B	0	-302	86	2	0	2	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1C	0	-302	81	-1	0	-1	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1D	0	-302	86	-1	0	-1	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1E	0	-296	81	2	0	2	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1F	0	-296	86	2	0	2	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1G	0	-296	81	-1	0	-1	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1H	0	-296	86	-1	0	-1	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1I	0	-300	83	5	0	5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1J	0	-300	84	5	0	5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-300	83	-4	0	-5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1L	0	-300	84	-4	0	-5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-298	83	5	0	5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1N	0	-298	84	5	0	5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-298	83	-4	0	-5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1P	0	-298	84	-4	0	-5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-510	140	1	0	1	-82	1	0.02	0.02	0.16	
1A	55	-302	77	2	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-302	82	2	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-302	77	-1	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-302	82	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-296	77	2	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-296	82	2	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-296	77	-1	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-296	82	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-300	79	5	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-300	80	5	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-300	79	-4	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-300	80	-4	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-298	79	5	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-298	80	5	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-298	79	-4	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-298	80	-4	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-510	135	1	0	0	-6	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-302	73	2	0	-0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1B	110	-302	78	2	0	-0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1C	110	-302	73	-1	0	-0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1D	110	-302	78	-1	0	-0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1E	110	-296	73	2	0	-0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1F	110	-296	78	2	0	-0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1G	110	-296	73	-1	0	-0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1H	110	-296	78	-1	0	-0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1I	110	-300	75	5	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1J	110	-300	76	5	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1K	110	-300	75	-4	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1L	110	-300	76	-4	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1M	110	-298	75	5	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1N	110	-298	76	5	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1O	110	-298	75	-4	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1P	110	-298	76	-4	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
2	110	-510	130	1	0	-1	67	1	0.02	0.02	0.13	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-302	2	-46	1	0.9052	0.9995	0.9919	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1B	-302	2	-50	1	0.9052	0.9995	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1C	-302	-1	-46	1	0.9052	1.0041	0.9919	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1D	-302	-1	-50	1	0.9052	1.0041	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1E	-296	2	-46	1	0.9052	0.9995	0.9920	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1F	-296	2	-50	1	0.9052	0.9995	0.9925	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1G	-296	-1	-46	1	0.9052	1.0041	0.9920	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1H	-296	-1	-50	1	0.9052	1.0041	0.9925	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1I	-300	5	-48	1	0.9052	1.0006	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1J	-300	5	-49	1	0.9052	1.0006	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1K	-300	-5	-48	1	0.9052	1.0021	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1L	-300	-5	-49	1	0.9052	1.0021	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1M	-298	5	-48	1	0.9052	1.0006	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1N	-298	5	-49	1	0.9052	1.0006	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1O	-298	-5	-48	1	0.9052	1.0021	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1P	-298	-5	-49	1	0.9052	1.0021	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
2	-510	1	-82	1	0.9052	0.9860	0.9864	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 19 NI 47 NF 108 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-302	82	0	0	-0	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1B	0	-302	83	0	0	-0	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1C	0	-302	82	-4	0	-4	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1D	0	-302	83	-4	0	-4	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1E	0	-296	82	0	0	-0	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1F	0	-296	83	0	0	-0	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1G	0	-296	82	-4	0	-4	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1H	0	-296	83	-4	0	-4	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1I	0	-301	82	5	0	4	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1J	0	-301	83	5	0	4	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-301	82	-8	0	-8	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1L	0	-301	83	-8	0	-8	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-297	82	5	0	4	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1N	0	-297	83	5	0	4	-48	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-297	82	-8	0	-8	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1P	0	-297	83	-8	0	-8	-48	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-510	139	-3	0	-4	-81	1	0.02	0.02	0.16	
1A	55	-302	78	0	0	-0	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-302	79	0	0	-0	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-302	78	-4	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-302	79	-4	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-296	78	0	0	-0	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-296	79	0	0	-0	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-296	78	-4	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-296	79	-4	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-301	79	5	0	2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-301	79	5	0	2	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-301	79	-8	0	-4	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-301	79	-8	0	-4	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-297	79	5	0	2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-297	79	5	0	2	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-297	79	-8	0	-4	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-297	79	-8	0	-4	-4	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-510	134	-3	0	-2	-6	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-302	74	0	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1B	110	-302	75	0	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1C	110	-302	74	-4	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1D	110	-302	75	-4	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1E	110	-296	74	0	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1F	110	-296	75	0	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1G	110	-296	74	-4	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1H	110	-296	75	-4	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1I	110	-301	75	5	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1J	110	-301	75	5	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1K	110	-301	75	-8	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1L	110	-301	75	-8	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1M	110	-297	75	5	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1N	110	-297	75	5	0	-1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1O	110	-297	75	-8	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1P	110	-297	75	-8	0	0	39	1	0.01	0.01	0.08	
2	110	-510	129	-3	0	-1	67	1	0.02	0.02	0.13	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	daN		daN*m										
1A	-302	-1	-47	1	0.9052	1.0022	0.9921	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1B	-302	-1	-48	1	0.9052	1.0022	0.9921	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1C	-302	-4	-47	1	0.9052	1.0007	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1D	-302	-4	-48	1	0.9052	1.0007	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1E	-296	-1	-47	1	0.9052	1.0022	0.9922	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1F	-296	-1	-48	1	0.9052	1.0022	0.9922	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1G	-296	-4	-47	1	0.9052	1.0007	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1H	-296	-4	-48	1	0.9052	1.0007	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1I	-301	4	-47	1	0.9052	0.9981	0.9920	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1J	-301	4	-48	1	0.9052	0.9981	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1K	-301	-8	-47	1	0.9052	1.0000	0.9920	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1L	-301	-8	-48	1	0.9052	1.0000	0.9922	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1M	-297	4	-47	1	0.9052	0.9981	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1N	-297	4	-48	1	0.9052	0.9981	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1O	-297	-8	-47	1	0.9052	1.0000	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1P	-297	-8	-48	1	0.9052	1.0000	0.9923	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
2	-510	-4	-81	1	0.9052	1.0032	0.9863	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 20 NI 46 NF 87 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-302	81	1	0	1	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1B	0	-302	86	1	0	1	-51	1	0.01	0.01	0.10	
1C	0	-302	81	-2	0	-2	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1D	0	-302	86	-2	0	-2	-51	1	0.01	0.01	0.10	
1E	0	-296	81	1	0	1	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1F	0	-296	86	1	0	1	-51	1	0.01	0.01	0.10	
1G	0	-296	81	-2	0	-2	-46	1	0.01	0.01	0.09	
1H	0	-296	86	-2	0	-2	-51	1	0.01	0.01	0.10	
1I	0	-300	83	4	0	5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1J	0	-300	84	4	0	5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-300	83	-5	0	-5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1L	0	-300	84	-5	0	-5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-298	83	4	0	5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1N	0	-298	84	4	0	5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-298	83	-5	0	-5	-48	1	0.01	0.01	0.09	
1P	0	-298	84	-5	0	-5	-49	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-510	141	-1	0	-0	-82	1	0.02	0.02	0.16	
1A	55	-302	77	1	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-302	82	1	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-302	77	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-302	82	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-296	77	1	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-296	82	1	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-296	77	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-296	82	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-300	79	4	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-300	80	4	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-300	79	-5	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-300	80	-5	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-298	79	4	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-298	80	4	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-298	79	-5	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-298	80	-5	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-510	136	-1	0	-0	-6	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-302	73	1	0	0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1B	110	-302	78	1	0	0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1C	110	-302	73	-2	0	0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1D	110	-302	78	-2	0	0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1E	110	-296	73	1	0	0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1F	110	-296	78	1	0	0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1G	110	-296	73	-2	0	0	38	1	0.01	0.01	0.08	
1H	110	-296	78	-2	0	0	40	1	0.01	0.01	0.08	
1I	110	-300	75	4	0	1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1J	110	-300	76	4	0	1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1K	110	-300	75	-5	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1L	110	-300	76	-5	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1M	110	-298	75	4	0	1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1N	110	-298	76	4	0	1	39	1	0.01	0.01	0.08	
1O	110	-298	75	-5	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
1P	110	-298	76	-5	0	-0	39	1	0.01	0.01	0.08	
2	110	-510	130	-1	0	0	67	1	0.02	0.02	0.13	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-302	1	-46	1	0.9052	1.0030	0.9919	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1B	-302	1	-51	1	0.9052	1.0030	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48

1C	-302	-2	-46	1	0.9052	1.0002	0.9919	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1D	-302	-2	-51	1	0.9052	1.0002	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1E	-296	1	-46	1	0.9052	1.0029	0.9921	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1F	-296	1	-51	1	0.9052	1.0029	0.9925	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1G	-296	-2	-46	1	0.9052	1.0002	0.9921	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1H	-296	-2	-51	1	0.9052	1.0002	0.9925	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1I	-300	5	-48	1	0.9052	1.0018	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1J	-300	5	-49	1	0.9052	1.0018	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1K	-300	-5	-48	1	0.9052	1.0009	0.9921	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1L	-300	-5	-49	1	0.9052	1.0009	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1M	-298	5	-48	1	0.9052	1.0017	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1N	-298	5	-49	1	0.9052	1.0017	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1O	-298	-5	-48	1	0.9052	1.0009	0.9922	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1P	-298	-5	-49	1	0.9052	1.0009	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
2	-510	-0	-82	1	0.9052	0.9849	0.9864	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 21 NI 53 NF 54 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-443	-20	2	0	2	27	1	0.00	0.02	0.05	
1B	0	-443	42	2	0	2	-45	1	0.01	0.02	0.09	
1C	0	-443	-20	-0	0	-0	27	1	0.00	0.02	0.05	
1D	0	-443	42	-0	0	-0	-45	1	0.01	0.02	0.09	
1E	0	-425	-20	2	0	2	27	1	0.00	0.02	0.05	
1F	0	-425	42	2	0	2	-45	1	0.01	0.02	0.09	
1G	0	-425	-20	-0	0	-0	27	1	0.00	0.02	0.05	
1H	0	-425	42	-0	0	-0	-45	1	0.01	0.02	0.09	
1I	0	-441	-0	3	0	3	4	1	0.00	0.02	0.01	
1J	0	-441	22	3	0	3	-22	1	0.00	0.02	0.04	
1K	0	-441	-0	-2	0	-2	4	1	0.00	0.02	0.01	
1L	0	-441	22	-2	0	-2	-22	1	0.00	0.02	0.04	
1M	0	-427	-0	3	0	3	4	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	-427	22	3	0	3	-22	1	0.00	0.02	0.04	
1O	0	-427	-0	-2	0	-2	4	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	-427	22	-2	0	-2	-22	1	0.00	0.02	0.04	
2	0	-739	15	1	0	1	-14	1	0.00	0.03	0.03	
1A	115	-443	-28	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	115	-443	34	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	115	-443	-28	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	115	-443	34	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	115	-425	-28	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	115	-425	34	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1G	115	-425	-28	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	115	-425	34	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1I	115	-441	-8	3	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	115	-441	14	3	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	115	-441	-8	-2	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	115	-441	14	-2	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	115	-427	-8	3	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	115	-427	14	3	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	115	-427	-8	-2	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	115	-427	14	-2	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
2	115	-739	5	1	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1A	230	-443	-36	2	0	-2	-39	1	0.01	0.02	0.08	
1B	230	-443	26	2	0	-2	33	1	0.00	0.02	0.07	
1C	230	-443	-36	-0	0	1	-39	1	0.01	0.02	0.08	
1D	230	-443	26	-0	0	1	33	1	0.00	0.02	0.07	
1E	230	-425	-36	2	0	-2	-39	1	0.01	0.02	0.08	
1F	230	-425	26	2	0	-2	33	1	0.00	0.02	0.07	
1G	230	-425	-36	-0	0	1	-39	1	0.01	0.02	0.08	
1H	230	-425	26	-0	0	1	33	1	0.00	0.02	0.07	
1I	230	-441	-16	3	0	-3	-15	1	0.00	0.02	0.03	
1J	230	-441	6	3	0	-3	10	1	0.00	0.02	0.02	
1K	230	-441	-16	-2	0	2	-15	1	0.00	0.02	0.03	
1L	230	-441	6	-2	0	2	10	1	0.00	0.02	0.02	
1M	230	-427	-16	3	0	-3	-15	1	0.00	0.02	0.03	
1N	230	-427	6	3	0	-3	10	1	0.00	0.02	0.02	
1O	230	-427	-16	-2	0	2	-15	1	0.00	0.02	0.03	
1P	230	-427	6	-2	0	2	10	1	0.00	0.02	0.02	
2	230	-739	-6	1	0	-1	-3	1	0.00	0.03	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-443	-2	-39	1	0.5511	0.9712	0.9791	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'zx'= 100
1B	-443	-2	-45	1	0.5511	0.9712	0.9759	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'zx'= 100
1C	-443	1	-39	1	0.5511	0.9780	0.9791	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'zx'= 100
1D	-443	1	-45	1	0.5511	0.9780	0.9759	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'zx'= 100
1E	-425	-2	-39	1	0.5511	0.9724	0.9800	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'zx'= 100
1F	-425	-2	-45	1	0.5511	0.9724	0.9769	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'zx'= 100
1G	-425	1	-39	1	0.5511	0.9789	0.9800	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'zx'= 100

1H	-425	1	-45	1	0.5511	0.9789	0.9769	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'zx'= 100
1I	-441	-3	-15	1	0.5511	0.9713	1.0123	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 100
1J	-441	-3	-22	1	0.5511	0.9713	0.9966	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 100
1K	-441	2	-15	1	0.5511	0.9713	1.0123	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 100
1L	-441	2	-22	1	0.5511	0.9713	0.9966	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 100
1M	-427	-3	-15	1	0.5511	0.9722	1.0119	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 100
1N	-427	-3	-22	1	0.5511	0.9722	0.9967	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 100
1O	-427	2	-15	1	0.5511	0.9722	1.0119	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 100
1P	-427	2	-22	1	0.5511	0.9722	0.9967	--	--	0.03	--	0.08	Snell. 'zx'= 100
2	-739	1	-14	1	0.5511	0.9519	1.0515	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 22 NI 52 NF 51 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-339	-37	1	0	1	47	1	0.01	0.01	0.09	
1B	0	-339	96	1	0	1	-106	1	0.01	0.01	0.21	
1C	0	-339	-37	-1	0	-1	47	1	0.01	0.01	0.09	
1D	0	-339	96	-1	0	-1	-106	1	0.01	0.01	0.21	
1E	0	-328	-37	1	0	1	47	1	0.01	0.01	0.09	
1F	0	-328	96	1	0	1	-106	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	-328	-37	-1	0	-1	47	1	0.01	0.01	0.09	
1H	0	-328	96	-1	0	-1	-106	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	-336	9	2	0	1	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-336	50	2	0	1	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-336	9	-1	0	-1	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-336	50	-1	0	-1	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1M	0	-330	9	2	0	1	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-330	50	2	0	1	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-330	9	-1	0	-1	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	-330	50	-1	0	-1	-54	1	0.01	0.01	0.11	
2	0	-567	47	0	0	0	-50	1	0.01	0.02	0.10	
1A	115	-339	-45	1	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1B	115	-339	88	1	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1C	115	-339	-45	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1D	115	-339	88	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1E	115	-328	-45	1	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1F	115	-328	88	1	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1G	115	-328	-45	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1H	115	-328	88	-1	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1I	115	-336	1	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	115	-336	42	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1K	115	-336	1	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	115	-336	42	-1	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1M	115	-330	1	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	115	-330	42	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1O	115	-330	1	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	115	-330	42	-1	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
2	115	-567	36	0	0	-0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1A	230	-339	-53	1	0	-1	-57	1	0.01	0.01	0.11	
1B	230	-339	80	1	0	-1	96	1	0.01	0.01	0.19	
1C	230	-339	-53	-1	0	1	-57	1	0.01	0.01	0.11	
1D	230	-339	80	-1	0	1	96	1	0.01	0.01	0.19	
1E	230	-328	-53	1	0	-1	-57	1	0.01	0.01	0.11	
1F	230	-328	80	1	0	-1	96	1	0.01	0.01	0.19	
1G	230	-328	-53	-1	0	1	-57	1	0.01	0.01	0.11	
1H	230	-328	80	-1	0	1	96	1	0.01	0.01	0.19	
1I	230	-336	-7	2	0	-3	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1J	230	-336	34	2	0	-3	43	1	0.00	0.01	0.09	
1K	230	-336	-7	-1	0	2	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1L	230	-336	34	-1	0	2	43	1	0.00	0.01	0.09	
1M	230	-330	-7	2	0	-3	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1N	230	-330	34	2	0	-3	43	1	0.00	0.01	0.09	
1O	230	-330	-7	-1	0	2	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1P	230	-330	34	-1	0	2	43	1	0.00	0.01	0.09	
2	230	-567	26	0	0	-0	34	1	0.00	0.02	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-339	-1	-57	1	0.5511	0.9826	0.9780	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1B	-339	-1	-106	1	0.5511	0.9826	0.9780	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1C	-339	1	-57	1	0.5511	0.9855	0.9780	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1D	-339	1	-106	1	0.5511	0.9855	0.9780	--	--	0.03	--	0.23	Snell. 'zx'= 100
1E	-328	-1	-57	1	0.5511	0.9832	0.9787	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1F	-328	-1	-106	1	0.5511	0.9832	0.9787	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'zx'= 100
1G	-328	1	-57	1	0.5511	0.9860	0.9787	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1H	-328	1	-106	1	0.5511	0.9860	0.9787	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'zx'= 100
1I	-336	-3	-6	1	0.5511	0.9917	1.0348	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1J	-336	-3	-54	1	0.5511	0.9917	0.9783	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1K	-336	2	-6	1	0.5511	0.9943	1.0348	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1L	-336	2	-54	1	0.5511	0.9943	0.9783	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100

1M	-330	-3	-6	1	0.5511	0.9919	1.0342	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1N	-330	-3	-54	1	0.5511	0.9919	0.9787	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1O	-330	2	-6	1	0.5511	0.9944	1.0342	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1P	-330	2	-54	1	0.5511	0.9944	0.9787	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
2	-567	-0	-50	1	0.5511	0.9631	0.9714	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 23 NI 49 NF 50 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-337	-38	2	0	2	48	1	0.01	0.01	0.10	
1B	0	-337	95	2	0	2	-105	1	0.01	0.01	0.21	
1C	0	-337	-38	-2	0	-2	48	1	0.01	0.01	0.10	
1D	0	-337	95	-2	0	-2	-105	1	0.01	0.01	0.21	
1E	0	-331	-38	2	0	2	48	1	0.01	0.01	0.10	
1F	0	-331	95	2	0	2	-105	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	-331	-38	-2	0	-2	48	1	0.01	0.01	0.10	
1H	0	-331	95	-2	0	-2	-105	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	-336	8	2	0	1	-5	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-336	48	2	0	1	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-336	8	-2	0	-2	-5	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-336	48	-2	0	-2	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-333	8	2	0	1	-5	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-333	48	2	0	1	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-333	8	-2	0	-2	-5	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	-333	48	-2	0	-2	-52	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-568	44	-0	0	-0	-47	1	0.01	0.02	0.09	
1A	115	-337	-47	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1B	115	-337	86	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1C	115	-337	-47	-2	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1D	115	-337	86	-2	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1E	115	-331	-47	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1F	115	-331	86	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1G	115	-331	-47	-2	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1H	115	-331	86	-2	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1I	115	-336	-0	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	115	-336	40	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1K	115	-336	-0	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	115	-336	40	-2	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1M	115	-333	-0	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	115	-333	40	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1O	115	-333	-0	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	115	-333	40	-2	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
2	115	-568	34	-0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1A	230	-337	-55	2	0	-3	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1B	230	-337	78	2	0	-3	94	1	0.01	0.01	0.19	
1C	230	-337	-55	-2	0	3	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1D	230	-337	78	-2	0	3	94	1	0.01	0.01	0.19	
1E	230	-331	-55	2	0	-3	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1F	230	-331	78	2	0	-3	94	1	0.01	0.01	0.19	
1G	230	-331	-55	-2	0	3	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1H	230	-331	78	-2	0	3	94	1	0.01	0.01	0.19	
1I	230	-336	-8	2	0	-3	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1J	230	-336	32	2	0	-3	41	1	0.00	0.01	0.08	
1K	230	-336	-8	-2	0	3	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1L	230	-336	32	-2	0	3	41	1	0.00	0.01	0.08	
1M	230	-333	-8	2	0	-3	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1N	230	-333	32	2	0	-3	41	1	0.00	0.01	0.08	
1O	230	-333	-8	-2	0	3	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1P	230	-333	32	-2	0	3	41	1	0.00	0.01	0.08	
2	230	-568	23	-0	0	0	31	1	0.00	0.02	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-337	-3	-59	1	0.5511	0.9781	0.9781	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1B	-337	-3	-105	1	0.5511	0.9781	0.9781	--	--	0.03	--	0.23	Snell. 'zx'= 100
1C	-337	3	-59	1	0.5511	0.9781	0.9781	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1D	-337	3	-105	1	0.5511	0.9781	0.9781	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1E	-331	-3	-59	1	0.5511	0.9785	0.9785	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1F	-331	-3	-105	1	0.5511	0.9785	0.9785	--	--	0.03	--	0.23	Snell. 'zx'= 100
1G	-331	3	-59	1	0.5511	0.9785	0.9785	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1H	-331	3	-105	1	0.5511	0.9785	0.9785	--	--	0.03	--	0.23	Snell. 'zx'= 100
1I	-336	-3	-6	1	0.5511	0.9884	1.0343	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1J	-336	-3	-52	1	0.5511	0.9884	0.9788	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1K	-336	3	-6	1	0.5511	0.9875	1.0343	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1L	-336	3	-52	1	0.5511	0.9875	0.9788	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1M	-333	-3	-6	1	0.5511	0.9885	1.0340	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1N	-333	-3	-52	1	0.5511	0.9885	0.9789	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1O	-333	3	-6	1	0.5511	0.9876	1.0340	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1P	-333	3	-52	1	0.5511	0.9876	0.9789	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
2	-568	0	-47	1	0.5511	0.9630	0.9730	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 24 NI 48 NF 47 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-434	-11	3	0	4	16	1	0.00	0.02	0.03	
1B	0	-434	53	3	0	4	-57	1	0.01	0.02	0.11	
1C	0	-434	-11	-2	0	-3	16	1	0.00	0.02	0.03	
1D	0	-434	53	-2	0	-3	-57	1	0.01	0.02	0.11	
1E	0	-428	-11	3	0	4	16	1	0.00	0.02	0.03	
1F	0	-428	53	3	0	4	-57	1	0.01	0.02	0.11	
1G	0	-428	-11	-2	0	-3	16	1	0.00	0.02	0.03	
1H	0	-428	53	-2	0	-3	-57	1	0.01	0.02	0.11	
1I	0	-435	11	4	0	4	-10	1	0.00	0.02	0.02	
1J	0	-435	31	4	0	4	-32	1	0.00	0.02	0.06	
1K	0	-435	11	-3	0	-3	-10	1	0.00	0.02	0.02	
1L	0	-435	31	-3	0	-3	-32	1	0.00	0.02	0.06	
1M	0	-427	11	4	0	4	-10	1	0.00	0.02	0.02	
1N	0	-427	31	4	0	4	-32	1	0.00	0.02	0.06	
1O	0	-427	11	-3	0	-3	-10	1	0.00	0.02	0.02	
1P	0	-427	31	-3	0	-3	-32	1	0.00	0.02	0.06	
2	0	-734	32	1	0	1	-34	1	0.00	0.03	0.07	
1A	115	-434	-19	3	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	115	-434	45	3	0	-0	-1	1	0.01	0.02	0.00	
1C	115	-434	-19	-2	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	115	-434	45	-2	0	0	-1	1	0.01	0.02	0.00	
1E	115	-428	-19	3	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	115	-428	45	3	0	-0	-1	1	0.01	0.02	0.00	
1G	115	-428	-19	-2	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	115	-428	45	-2	0	0	-1	1	0.01	0.02	0.00	
1I	115	-435	3	4	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	115	-435	23	4	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	115	-435	3	-3	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	115	-435	23	-3	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	115	-427	3	4	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	115	-427	23	4	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	115	-427	3	-3	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	115	-427	23	-3	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
2	115	-734	22	1	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1A	230	-434	-27	3	0	-4	-28	1	0.00	0.02	0.05	
1B	230	-434	37	3	0	-4	45	1	0.01	0.02	0.09	
1C	230	-434	-27	-2	0	3	-28	1	0.00	0.02	0.05	
1D	230	-434	37	-2	0	3	45	1	0.01	0.02	0.09	
1E	230	-428	-27	3	0	-4	-28	1	0.00	0.02	0.05	
1F	230	-428	37	3	0	-4	45	1	0.01	0.02	0.09	
1G	230	-428	-27	-2	0	3	-28	1	0.00	0.02	0.05	
1H	230	-428	37	-2	0	3	45	1	0.01	0.02	0.09	
1I	230	-435	-5	4	0	-4	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1J	230	-435	14	4	0	-4	20	1	0.00	0.02	0.04	
1K	230	-435	-5	-3	0	3	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1L	230	-435	14	-3	0	3	20	1	0.00	0.02	0.04	
1M	230	-427	-5	4	0	-4	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	230	-427	14	4	0	-4	20	1	0.00	0.02	0.04	
1O	230	-427	-5	-3	0	3	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	230	-427	14	-3	0	3	20	1	0.00	0.02	0.04	
2	230	-734	11	1	0	-1	16	1	0.00	0.03	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-434	-4	-28	1	0.5511	0.9718	0.9881	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1B	-434	-4	-57	1	0.5511	0.9718	0.9724	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1C	-434	3	-28	1	0.5511	0.9718	0.9881	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1D	-434	3	-57	1	0.5511	0.9718	0.9724	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1E	-428	-4	-28	1	0.5511	0.9722	0.9883	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1F	-428	-4	-57	1	0.5511	0.9722	0.9727	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1G	-428	3	-28	1	0.5511	0.9722	0.9883	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1H	-428	3	-57	1	0.5511	0.9722	0.9727	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1I	-435	-4	-10	1	0.5511	0.9717	1.0359	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1J	-435	-4	-32	1	0.5511	0.9717	0.9842	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
1K	-435	3	-10	1	0.5511	0.9717	1.0359	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1L	-435	3	-32	1	0.5511	0.9717	0.9842	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
1M	-427	-4	-10	1	0.5511	0.9723	1.0352	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1N	-427	-4	-32	1	0.5511	0.9723	0.9845	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
1O	-427	3	-10	1	0.5511	0.9723	1.0352	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1P	-427	3	-32	1	0.5511	0.9723	0.9845	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
2	-734	1	-34	1	0.5511	0.9523	0.9849	--	--	0.06	--	0.12	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 25 NI 45 NF 46 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-337	-40	2	0	2	50	1	0.01	0.01	0.10	
1B	0	-337	95	2	0	2	-105	1	0.01	0.01	0.21	
1C	0	-337	-40	-2	0	-2	50	1	0.01	0.01	0.10	
1D	0	-337	95	-2	0	-2	-105	1	0.01	0.01	0.21	
1E	0	-333	-40	2	0	2	50	1	0.01	0.01	0.10	
1F	0	-333	95	2	0	2	-105	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	-333	-40	-2	0	-2	50	1	0.01	0.01	0.10	
1H	0	-333	95	-2	0	-2	-105	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	-337	7	2	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-337	48	2	0	1	-51	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-337	7	-2	0	-2	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-337	48	-2	0	-2	-51	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-333	7	2	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-333	48	2	0	1	-51	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-333	7	-2	0	-2	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	-333	48	-2	0	-2	-51	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-570	44	-0	0	-0	-46	1	0.01	0.02	0.09	
1A	115	-337	-48	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1B	115	-337	87	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1C	115	-337	-48	-2	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1D	115	-337	87	-2	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1E	115	-333	-48	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1F	115	-333	87	2	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1G	115	-333	-48	-2	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1H	115	-333	87	-2	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1I	115	-337	-1	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	115	-337	40	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1K	115	-337	-1	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	115	-337	40	-2	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1M	115	-333	-1	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	115	-333	40	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1O	115	-333	-1	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	115	-333	40	-2	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
2	115	-570	33	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1A	230	-337	-56	2	0	-2	-60	1	0.01	0.01	0.12	
1B	230	-337	79	2	0	-2	95	1	0.01	0.01	0.19	
1C	230	-337	-56	-2	0	3	-60	1	0.01	0.01	0.12	
1D	230	-337	79	-2	0	3	95	1	0.01	0.01	0.19	
1E	230	-333	-56	2	0	-2	-60	1	0.01	0.01	0.12	
1F	230	-333	79	2	0	-2	95	1	0.01	0.01	0.19	
1G	230	-333	-56	-2	0	3	-60	1	0.01	0.01	0.12	
1H	230	-333	79	-2	0	3	95	1	0.01	0.01	0.19	
1I	230	-337	-9	2	0	-3	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1J	230	-337	32	2	0	-3	41	1	0.00	0.01	0.08	
1K	230	-337	-9	-2	0	4	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1L	230	-337	32	-2	0	4	41	1	0.00	0.01	0.08	
1M	230	-333	-9	2	0	-3	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1N	230	-333	32	2	0	-3	41	1	0.00	0.01	0.08	
1O	230	-333	-9	-2	0	4	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1P	230	-333	32	-2	0	4	41	1	0.00	0.01	0.08	
2	230	-570	23	-0	0	0	31	1	0.00	0.02	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-337	-2	-60	1	0.5511	0.9781	0.9781	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1B	-337	-2	-105	1	0.5511	0.9781	0.9781	--	--	0.03	--	0.23	Snell. 'zx'= 100
1C	-337	3	-60	1	0.5511	0.9781	0.9781	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1D	-337	3	-105	1	0.5511	0.9781	0.9781	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1E	-333	-2	-60	1	0.5511	0.9784	0.9784	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1F	-333	-2	-105	1	0.5511	0.9784	0.9784	--	--	0.03	--	0.23	Snell. 'zx'= 100
1G	-333	3	-60	1	0.5511	0.9784	0.9784	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1H	-333	3	-105	1	0.5511	0.9784	0.9784	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1I	-337	-3	-7	1	0.5511	0.9897	1.0345	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1J	-337	-3	-51	1	0.5511	0.9897	0.9787	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1K	-337	4	-7	1	0.5511	0.9868	1.0345	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1L	-337	4	-51	1	0.5511	0.9868	0.9787	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1M	-333	-3	-7	1	0.5511	0.9898	1.0341	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1N	-333	-3	-51	1	0.5511	0.9898	0.9790	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1O	-333	4	-7	1	0.5511	0.9869	1.0341	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1P	-333	4	-51	1	0.5511	0.9869	0.9790	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
2	-570	-0	-46	1	0.5511	0.9630	0.9735	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 26 NI 89 NF 53 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-431	-92	4	0	1	57	1	0.01	0.02	0.11
1B	0	-431	-90	4	0	1	56	1	0.01	0.02	0.11
1C	0	-431	-92	-2	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11
1D	0	-431	-90	-2	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11
1E	0	-421	-92	4	0	1	57	1	0.01	0.02	0.11
1F	0	-421	-90	4	0	1	56	1	0.01	0.02	0.11
1G	0	-421	-92	-2	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11
1H	0	-421	-90	-2	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11
1I	0	-430	-92	8	0	1	57	1	0.01	0.02	0.11
1J	0	-430	-90	8	0	1	56	1	0.01	0.02	0.11
1K	0	-430	-92	-6	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11
1L	0	-430	-90	-6	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11
1M	0	-423	-92	8	0	1	57	1	0.01	0.02	0.11
1N	0	-423	-90	8	0	1	56	1	0.01	0.02	0.11
1O	0	-423	-92	-6	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11
1P	0	-423	-90	-6	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11
2	0	-727	-157	2	0	1	97	1	0.02	0.03	0.19
1A	66	-431	-96	4	0	-2	-5	1	0.01	0.02	0.01
1B	66	-431	-95	4	0	-2	-5	1	0.01	0.02	0.01
1C	66	-431	-96	-2	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1D	66	-431	-95	-2	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1E	66	-421	-96	4	0	-2	-5	1	0.01	0.02	0.01
1F	66	-421	-95	4	0	-2	-5	1	0.01	0.02	0.01
1G	66	-421	-96	-2	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1H	66	-421	-95	-2	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1I	66	-430	-96	8	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1J	66	-430	-95	8	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1K	66	-430	-96	-6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1L	66	-430	-95	-6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1M	66	-423	-96	8	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1N	66	-423	-95	8	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1O	66	-423	-96	-6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1P	66	-423	-95	-6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
2	66	-727	-163	2	0	-0	-8	1	0.02	0.03	0.02
1A	131	-431	-101	4	0	-4	-69	1	0.01	0.02	0.14
1B	131	-431	-99	4	0	-4	-68	1	0.01	0.02	0.14
1C	131	-431	-101	-2	0	2	-69	1	0.01	0.02	0.14
1D	131	-431	-99	-2	0	2	-68	1	0.01	0.02	0.14
1E	131	-421	-101	4	0	-4	-69	1	0.01	0.02	0.14
1F	131	-421	-99	4	0	-4	-68	1	0.01	0.02	0.14
1G	131	-421	-101	-2	0	2	-69	1	0.01	0.02	0.14
1H	131	-421	-99	-2	0	2	-68	1	0.01	0.02	0.14
1I	131	-430	-101	8	0	-9	-69	1	0.01	0.02	0.14
1J	131	-430	-100	8	0	-9	-68	1	0.01	0.02	0.14
1K	131	-430	-101	-6	0	8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1L	131	-430	-100	-6	0	8	-68	1	0.01	0.02	0.14
1M	131	-423	-101	8	0	-9	-69	1	0.01	0.02	0.14
1N	131	-423	-100	8	0	-9	-68	1	0.01	0.02	0.14
1O	131	-423	-101	-6	0	8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1P	131	-423	-100	-6	0	8	-68	1	0.01	0.02	0.14
2	131	-727	-169	2	0	-1	-117	1	0.02	0.03	0.23

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-431	-4	-69	1	0.8637	0.9976	0.9865	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1B	-431	-4	-68	1	0.8637	0.9976	0.9865	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1C	-431	2	-69	1	0.8637	1.0037	0.9865	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1D	-431	2	-68	1	0.8637	1.0037	0.9865	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1E	-421	-4	-69	1	0.8637	0.9976	0.9868	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1F	-421	-4	-68	1	0.8637	0.9976	0.9868	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1G	-421	2	-69	1	0.8637	1.0036	0.9868	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1H	-421	2	-68	1	0.8637	1.0036	0.9868	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1I	-430	-9	-69	1	0.8637	0.9997	0.9866	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1J	-430	-9	-68	1	0.8637	0.9997	0.9866	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1K	-430	8	-69	1	0.8637	1.0020	0.9866	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1L	-430	8	-68	1	0.8637	1.0020	0.9866	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1M	-423	-9	-69	1	0.8637	0.9997	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1N	-423	-9	-68	1	0.8637	0.9997	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1O	-423	8	-69	1	0.8637	1.0020	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1P	-423	8	-68	1	0.8637	1.0020	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
2	-727	-1	-117	1	0.8637	0.9797	0.9768	--	--	0.04	--	0.26	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 27 NI 95 NF 52 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-431	-93	2	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1B	0	-431	-90	2	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1C	0	-431	-93	-1	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	

1D	0	-431	-90	-1	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11
1E	0	-420	-93	2	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11
1F	0	-420	-90	2	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11
1G	0	-420	-93	-1	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11
1H	0	-420	-90	-1	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11
1I	0	-427	-92	6	0	1	57	1	0.01	0.02	0.11
1J	0	-427	-91	6	0	1	56	1	0.01	0.02	0.11
1K	0	-427	-92	-5	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11
1L	0	-427	-91	-5	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11
1M	0	-424	-92	6	0	1	57	1	0.01	0.02	0.11
1N	0	-424	-91	6	0	1	56	1	0.01	0.02	0.11
1O	0	-424	-92	-5	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11
1P	0	-424	-91	-5	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11
2	0	-726	-158	1	0	0	97	1	0.02	0.03	0.19
1A	66	-431	-98	2	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1B	66	-431	-95	2	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1C	66	-431	-98	-1	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1D	66	-431	-95	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1E	66	-420	-98	2	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1F	66	-420	-95	2	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1G	66	-420	-98	-1	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1H	66	-420	-95	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1I	66	-427	-97	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1J	66	-427	-96	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1K	66	-427	-97	-5	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1L	66	-427	-96	-5	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1M	66	-424	-97	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1N	66	-424	-96	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1O	66	-424	-97	-5	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1P	66	-424	-96	-5	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
2	66	-726	-164	1	0	-0	-8	1	0.02	0.03	0.02
1A	131	-431	-102	2	0	2	-71	1	0.01	0.02	0.14
1B	131	-431	-99	2	0	2	-68	1	0.01	0.02	0.13
1C	131	-431	-102	-1	0	-3	-71	1	0.01	0.02	0.14
1D	131	-431	-99	-1	0	-3	-68	1	0.01	0.02	0.13
1E	131	-420	-102	2	0	2	-71	1	0.01	0.02	0.14
1F	131	-420	-99	2	0	2	-68	1	0.01	0.02	0.13
1G	131	-420	-102	-1	0	-3	-71	1	0.01	0.02	0.14
1H	131	-420	-99	-1	0	-3	-68	1	0.01	0.02	0.13
1I	131	-427	-101	6	0	8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1J	131	-427	-100	6	0	8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1K	131	-427	-101	-5	0	-8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1L	131	-427	-100	-5	0	-8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1M	131	-424	-101	6	0	8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1N	131	-424	-100	6	0	8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1O	131	-424	-101	-5	0	-8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1P	131	-424	-100	-5	0	-8	-69	1	0.01	0.02	0.14
2	131	-726	-170	1	0	-1	-118	1	0.02	0.03	0.23

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-431	2	-71	1	0.8637	1.0047	0.9868	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1B	-431	2	-68	1	0.8637	1.0047	0.9864	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1C	-431	-3	-71	1	0.8637	1.0006	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1D	-431	-3	-68	1	0.8637	1.0006	0.9864	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1E	-420	2	-71	1	0.8637	1.0046	0.9872	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1F	-420	2	-68	1	0.8637	1.0046	0.9867	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1G	-420	-3	-71	1	0.8637	1.0006	0.9872	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1H	-420	-3	-68	1	0.8637	1.0006	0.9867	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1I	-427	8	-70	1	0.8637	1.0030	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1J	-427	8	-69	1	0.8637	1.0030	0.9867	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1K	-427	-8	-70	1	0.8637	1.0017	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1L	-427	-8	-69	1	0.8637	1.0017	0.9867	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1M	-424	8	-70	1	0.8637	1.0030	0.9869	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1N	-424	8	-69	1	0.8637	1.0030	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1O	-424	-8	-70	1	0.8637	1.0017	0.9869	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1P	-424	-8	-69	1	0.8637	1.0017	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
2	-726	-1	-118	1	0.8637	0.9789	0.9770	--	--	0.04	--	0.27	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 28 NI 101 NF 49 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-431	-93	1	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1B	0	-431	-90	1	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1C	0	-431	-93	-2	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1D	0	-431	-90	-2	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1E	0	-420	-93	1	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1F	0	-420	-90	1	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1G	0	-420	-93	-2	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1H	0	-420	-90	-2	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11	

1I	0	-427	-92	5	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11
1J	0	-427	-91	5	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11
1K	0	-427	-92	-6	0	-1	57	1	0.01	0.02	0.11
1L	0	-427	-91	-6	0	-1	56	1	0.01	0.02	0.11
1M	0	-424	-92	5	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11
1N	0	-424	-91	5	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11
1O	0	-424	-92	-6	0	-1	57	1	0.01	0.02	0.11
1P	0	-424	-91	-6	0	-1	56	1	0.01	0.02	0.11
2	0	-726	-158	-1	0	-1	97	1	0.02	0.03	0.19
1A	66	-431	-98	1	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1B	66	-431	-95	1	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1C	66	-431	-98	-2	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1D	66	-431	-95	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1E	66	-420	-98	1	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1F	66	-420	-95	1	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1G	66	-420	-98	-2	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1H	66	-420	-95	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1I	66	-427	-97	5	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1J	66	-427	-96	5	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1K	66	-427	-97	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1L	66	-427	-96	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1M	66	-424	-97	5	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1N	66	-424	-96	5	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1O	66	-424	-97	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1P	66	-424	-96	-6	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
2	66	-726	-164	-1	0	0	-8	1	0.02	0.03	0.02
1A	131	-431	-102	1	0	3	-71	1	0.01	0.02	0.14
1B	131	-431	-99	1	0	3	-68	1	0.01	0.02	0.13
1C	131	-431	-102	-2	0	-2	-71	1	0.01	0.02	0.14
1D	131	-431	-99	-2	0	-2	-68	1	0.01	0.02	0.13
1E	131	-420	-102	1	0	3	-71	1	0.01	0.02	0.14
1F	131	-420	-99	1	0	3	-68	1	0.01	0.02	0.13
1G	131	-420	-102	-2	0	-2	-71	1	0.01	0.02	0.14
1H	131	-420	-99	-2	0	-2	-68	1	0.01	0.02	0.13
1I	131	-427	-101	5	0	8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1J	131	-427	-100	5	0	8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1K	131	-427	-101	-6	0	-8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1L	131	-427	-100	-6	0	-8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1M	131	-424	-101	5	0	8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1N	131	-424	-100	5	0	8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1O	131	-424	-101	-6	0	-8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1P	131	-424	-100	-6	0	-8	-69	1	0.01	0.02	0.14
2	131	-726	-170	-1	0	1	-118	1	0.02	0.03	0.23

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-431	3	-71	1	0.8637	1.0002	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1B	-431	3	-68	1	0.8637	1.0002	0.9864	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1C	-431	-2	-71	1	0.8637	1.0052	0.9868	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1D	-431	-2	-68	1	0.8637	1.0052	0.9864	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1E	-420	3	-71	1	0.8637	1.0002	0.9872	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1F	-420	3	-68	1	0.8637	1.0002	0.9867	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1G	-420	-2	-71	1	0.8637	1.0051	0.9872	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1H	-420	-2	-68	1	0.8637	1.0051	0.9867	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1I	-427	8	-70	1	0.8637	1.0016	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1J	-427	8	-69	1	0.8637	1.0016	0.9867	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1K	-427	-8	-70	1	0.8637	1.0031	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1L	-427	-8	-69	1	0.8637	1.0031	0.9867	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1M	-424	8	-70	1	0.8637	1.0015	0.9869	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1N	-424	8	-69	1	0.8637	1.0015	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1O	-424	-8	-70	1	0.8637	1.0031	0.9869	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1P	-424	-8	-69	1	0.8637	1.0031	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
2	-726	1	-118	1	0.8637	0.9773	0.9769	--	--	0.04	--	0.26	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 29 NI 107 NF 48 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-430	-92	-1	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1B	0	-430	-90	-1	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1C	0	-430	-92	-5	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1D	0	-430	-90	-5	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1E	0	-420	-92	-1	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1F	0	-420	-90	-1	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1G	0	-420	-92	-5	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1H	0	-420	-90	-5	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1I	0	-429	-91	4	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1J	0	-429	-91	4	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1K	0	-429	-91	-10	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1L	0	-429	-91	-10	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1M	0	-421	-91	4	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	

1N	0	-421	-91	4	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11
1O	0	-421	-91	-10	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11
1P	0	-421	-91	-10	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11
2	0	-725	-157	-5	0	-0	97	1	0.02	0.03	0.19
1A	66	-430	-96	-1	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1B	66	-430	-95	-1	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1C	66	-430	-96	-5	0	3	-5	1	0.01	0.02	0.01
1D	66	-430	-95	-5	0	3	-5	1	0.01	0.02	0.01
1E	66	-420	-96	-1	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1F	66	-420	-95	-1	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1G	66	-420	-96	-5	0	3	-5	1	0.01	0.02	0.01
1H	66	-420	-95	-5	0	3	-5	1	0.01	0.02	0.01
1I	66	-429	-96	4	0	-2	-4	1	0.01	0.02	0.01
1J	66	-429	-95	4	0	-2	-5	1	0.01	0.02	0.01
1K	66	-429	-96	-10	0	6	-4	1	0.01	0.02	0.01
1L	66	-429	-95	-10	0	6	-5	1	0.01	0.02	0.01
1M	66	-421	-96	4	0	-2	-4	1	0.01	0.02	0.01
1N	66	-421	-95	4	0	-2	-5	1	0.01	0.02	0.01
1O	66	-421	-96	-10	0	6	-4	1	0.01	0.02	0.01
1P	66	-421	-95	-10	0	6	-5	1	0.01	0.02	0.01
2	66	-725	-163	-5	0	3	-8	1	0.02	0.03	0.02
1A	131	-430	-101	-1	0	1	-70	1	0.01	0.02	0.14
1B	131	-430	-99	-1	0	1	-68	1	0.01	0.02	0.14
1C	131	-430	-101	-5	0	7	-70	1	0.01	0.02	0.14
1D	131	-430	-99	-5	0	7	-68	1	0.01	0.02	0.14
1E	131	-420	-101	-1	0	1	-70	1	0.01	0.02	0.14
1F	131	-420	-99	-1	0	1	-68	1	0.01	0.02	0.14
1G	131	-420	-101	-5	0	7	-70	1	0.01	0.02	0.14
1H	131	-420	-99	-5	0	7	-68	1	0.01	0.02	0.14
1I	131	-429	-101	4	0	-5	-68	1	0.01	0.02	0.14
1J	131	-429	-100	4	0	-5	-69	1	0.01	0.02	0.14
1K	131	-429	-101	-10	0	13	-68	1	0.01	0.02	0.14
1L	131	-429	-100	-10	0	13	-69	1	0.01	0.02	0.14
1M	131	-421	-101	4	0	-5	-68	1	0.01	0.02	0.14
1N	131	-421	-100	4	0	-5	-69	1	0.01	0.02	0.14
1O	131	-421	-101	-10	0	13	-68	1	0.01	0.02	0.14
1P	131	-421	-100	-10	0	13	-69	1	0.01	0.02	0.14
2	131	-725	-169	-5	0	7	-117	1	0.02	0.03	0.23

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-430	1	-70	1	0.8637	1.0023	0.9867	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1B	-430	1	-68	1	0.8637	1.0023	0.9866	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1C	-430	7	-70	1	0.8637	1.0008	0.9867	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1D	-430	7	-68	1	0.8637	1.0008	0.9866	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1E	-420	1	-70	1	0.8637	1.0023	0.9870	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1F	-420	1	-68	1	0.8637	1.0023	0.9869	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1G	-420	7	-70	1	0.8637	1.0008	0.9870	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1H	-420	7	-68	1	0.8637	1.0008	0.9869	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1I	-429	-5	-68	1	0.8637	1.0000	0.9865	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1J	-429	-5	-69	1	0.8637	1.0000	0.9869	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1K	-429	13	-68	1	0.8637	1.0007	0.9865	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1L	-429	13	-69	1	0.8637	1.0007	0.9869	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1M	-421	-5	-68	1	0.8637	1.0000	0.9867	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1N	-421	-5	-69	1	0.8637	1.0000	0.9871	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1O	-421	13	-68	1	0.8637	1.0006	0.9867	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1P	-421	13	-69	1	0.8637	1.0006	0.9871	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
2	-725	7	-117	1	0.8637	1.0018	0.9770	--	--	0.04	--	0.28	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 30 NI 88 NF 45 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-431	-93	2	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1B	0	-431	-90	2	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1C	0	-431	-93	-1	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1D	0	-431	-90	-1	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1E	0	-420	-93	2	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1F	0	-420	-90	2	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1G	0	-420	-93	-1	0	0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1H	0	-420	-90	-1	0	0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1I	0	-427	-92	6	0	1	57	1	0.01	0.02	0.11	
1J	0	-427	-91	6	0	1	56	1	0.01	0.02	0.11	
1K	0	-427	-92	-5	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1L	0	-427	-91	-5	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11	
1M	0	-424	-92	6	0	1	57	1	0.01	0.02	0.11	
1N	0	-424	-91	6	0	1	56	1	0.01	0.02	0.11	
1O	0	-424	-92	-5	0	-0	57	1	0.01	0.02	0.11	
1P	0	-424	-91	-5	0	-0	56	1	0.01	0.02	0.11	
2	0	-726	-158	1	0	0	97	1	0.02	0.03	0.19	

1A	66	-431	-97	2	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1B	66	-431	-95	2	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1C	66	-431	-97	-1	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1D	66	-431	-95	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1E	66	-420	-97	2	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1F	66	-420	-95	2	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1G	66	-420	-97	-1	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1H	66	-420	-95	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.02	0.01
1I	66	-427	-96	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1J	66	-427	-96	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1K	66	-427	-96	-5	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1L	66	-427	-96	-5	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1M	66	-424	-96	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1N	66	-424	-96	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1O	66	-424	-96	-5	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1P	66	-424	-96	-5	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
2	66	-726	-164	1	0	-0	-8	1	0.02	0.03	0.02
1A	131	-431	-102	2	0	2	-71	1	0.01	0.02	0.14
1B	131	-431	-99	2	0	2	-68	1	0.01	0.02	0.13
1C	131	-431	-102	-1	0	-3	-71	1	0.01	0.02	0.14
1D	131	-431	-99	-1	0	-3	-68	1	0.01	0.02	0.13
1E	131	-420	-102	2	0	2	-71	1	0.01	0.02	0.14
1F	131	-420	-99	2	0	2	-68	1	0.01	0.02	0.13
1G	131	-420	-102	-1	0	-3	-71	1	0.01	0.02	0.14
1H	131	-420	-99	-1	0	-3	-68	1	0.01	0.02	0.13
1I	131	-427	-101	6	0	8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1J	131	-427	-100	6	0	8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1K	131	-427	-101	-5	0	-8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1L	131	-427	-100	-5	0	-8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1M	131	-424	-101	6	0	8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1N	131	-424	-100	6	0	8	-69	1	0.01	0.02	0.14
1O	131	-424	-101	-5	0	-8	-70	1	0.01	0.02	0.14
1P	131	-424	-100	-5	0	-8	-69	1	0.01	0.02	0.14
2	131	-726	-170	1	0	-1	-118	1	0.02	0.03	0.23

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-431	2	-71	1	0.8637	1.0047	0.9868	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1B	-431	2	-68	1	0.8637	1.0047	0.9864	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1C	-431	-3	-71	1	0.8637	1.0008	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1D	-431	-3	-68	1	0.8637	1.0008	0.9864	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1E	-420	2	-71	1	0.8637	1.0046	0.9872	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1F	-420	2	-68	1	0.8637	1.0046	0.9867	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1G	-420	-3	-71	1	0.8637	1.0008	0.9872	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1H	-420	-3	-68	1	0.8637	1.0008	0.9867	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57
1I	-427	8	-70	1	0.8637	1.0030	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1J	-427	8	-69	1	0.8637	1.0030	0.9867	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1K	-427	-8	-70	1	0.8637	1.0017	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1L	-427	-8	-69	1	0.8637	1.0017	0.9867	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1M	-424	8	-70	1	0.8637	1.0029	0.9869	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1N	-424	8	-69	1	0.8637	1.0029	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1O	-424	-8	-70	1	0.8637	1.0017	0.9869	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1P	-424	-8	-69	1	0.8637	1.0017	0.9868	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
2	-726	-1	-118	1	0.8637	0.9784	0.9770	--	--	0.04	--	0.26	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 31 NI 113 NF 44 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-456	-99	1	0	-0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1B	0	-456	-96	1	0	-0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1C	0	-456	-99	-3	0	-1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1D	0	-456	-96	-3	0	-1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1E	0	-445	-99	1	0	-0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1F	0	-445	-96	1	0	-0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1G	0	-445	-99	-3	0	-1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1H	0	-445	-96	-3	0	-1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1I	0	-453	-98	6	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1J	0	-453	-97	6	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-453	-98	-7	0	-1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1L	0	-453	-97	-7	0	-1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-449	-98	6	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1N	0	-449	-97	6	0	0	60	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-449	-98	-7	0	-1	60	1	0.01	0.02	0.12	
1P	0	-449	-97	-7	0	-1	60	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-770	-168	-1	0	-1	103	1	0.02	0.03	0.20	
1A	66	-456	-103	1	0	1	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1B	66	-456	-100	1	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1C	66	-456	-103	-3	0	-1	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1D	66	-456	-100	-3	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1E	66	-445	-103	1	0	1	-6	1	0.01	0.02	0.01	

1F	66	-445	-100	1	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1G	66	-445	-103	-3	0	-1	-6	1	0.01	0.02	0.01
1H	66	-445	-100	-3	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01
1I	66	-453	-102	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1J	66	-453	-101	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1K	66	-453	-102	-7	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1L	66	-453	-101	-7	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1M	66	-449	-102	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1N	66	-449	-101	6	0	4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1O	66	-449	-102	-7	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
1P	66	-449	-101	-7	0	-4	-5	1	0.01	0.02	0.01
2	66	-770	-174	-1	0	0	-9	1	0.03	0.03	0.02
1A	131	-456	-108	1	0	3	-75	1	0.02	0.02	0.15
1B	131	-456	-105	1	0	3	-72	1	0.02	0.02	0.14
1C	131	-456	-108	-3	0	-2	-75	1	0.02	0.02	0.15
1D	131	-456	-105	-3	0	-2	-72	1	0.02	0.02	0.14
1E	131	-445	-108	1	0	3	-75	1	0.02	0.02	0.15
1F	131	-445	-105	1	0	3	-72	1	0.02	0.02	0.14
1G	131	-445	-108	-3	0	-2	-75	1	0.02	0.02	0.15
1H	131	-445	-105	-3	0	-2	-72	1	0.02	0.02	0.14
1I	131	-453	-107	6	0	9	-74	1	0.02	0.02	0.15
1J	131	-453	-106	6	0	9	-73	1	0.02	0.02	0.14
1K	131	-453	-107	-7	0	-8	-74	1	0.02	0.02	0.15
1L	131	-453	-106	-7	0	-8	-73	1	0.02	0.02	0.14
1M	131	-449	-107	6	0	9	-74	1	0.02	0.02	0.15
1N	131	-449	-106	6	0	9	-73	1	0.02	0.02	0.14
1O	131	-449	-107	-7	0	-8	-74	1	0.02	0.02	0.15
1P	131	-449	-106	-7	0	-8	-73	1	0.02	0.02	0.14
2	131	-770	-180	-1	0	1	-125	1	0.03	0.03	0.25

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-456	3	-75	1	0.8637	1.0000	0.9860	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1B	-456	3	-72	1	0.8637	1.0000	0.9855	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1C	-456	-2	-75	1	0.8637	1.0057	0.9860	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1D	-456	-2	-72	1	0.8637	1.0057	0.9855	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1E	-445	3	-75	1	0.8637	1.0000	0.9863	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1F	-445	3	-72	1	0.8637	1.0000	0.9859	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1G	-445	-2	-75	1	0.8637	1.0055	0.9863	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1H	-445	-2	-72	1	0.8637	1.0055	0.9859	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1I	-453	9	-74	1	0.8637	1.0016	0.9859	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1J	-453	9	-73	1	0.8637	1.0016	0.9858	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1K	-453	-8	-74	1	0.8637	1.0034	0.9859	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1L	-453	-8	-73	1	0.8637	1.0034	0.9858	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1M	-449	9	-74	1	0.8637	1.0016	0.9861	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1N	-449	9	-73	1	0.8637	1.0016	0.9859	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1O	-449	-8	-74	1	0.8637	1.0033	0.9861	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1P	-449	-8	-73	1	0.8637	1.0033	0.9859	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
2	-770	1	-125	1	0.8637	0.9728	0.9755	--	--	0.04	--	0.28	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 32 NI 43 NF 114 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-320	85	3	0	2	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1B	0	-320	91	3	0	2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1C	0	-320	85	-0	0	-1	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1D	0	-320	91	-0	0	-1	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1E	0	-314	85	3	0	2	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1F	0	-314	91	3	0	2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1G	0	-314	85	-0	0	-1	-49	1	0.01	0.01	0.10	
1H	0	-314	91	-0	0	-1	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1I	0	-318	87	6	0	6	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1J	0	-318	89	6	0	6	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-318	87	-3	0	-5	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1L	0	-318	89	-3	0	-5	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-316	87	6	0	6	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1N	0	-316	89	6	0	6	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-316	87	-3	0	-5	-50	1	0.01	0.01	0.10	
1P	0	-316	89	-3	0	-5	-52	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-540	149	2	0	1	-87	1	0.02	0.02	0.17	
1A	55	-320	82	3	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-320	87	3	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-320	82	-0	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-320	87	-0	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-314	82	3	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-314	87	3	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-314	82	-0	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-314	87	-0	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-318	83	6	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-318	85	6	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	

1K	55	-318	83	-3	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01
1L	55	-318	85	-3	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01
1M	55	-316	83	6	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01
1N	55	-316	85	6	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01
1O	55	-316	83	-3	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01
1P	55	-316	85	-3	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01
2	55	-540	144	2	0	0	-7	1	0.02	0.02	0.01
1A	110	-320	78	3	0	-0	41	1	0.01	0.01	0.08
1B	110	-320	83	3	0	-0	42	1	0.01	0.01	0.08
1C	110	-320	78	-0	0	-1	41	1	0.01	0.01	0.08
1D	110	-320	83	-0	0	-1	42	1	0.01	0.01	0.08
1E	110	-314	78	3	0	-0	41	1	0.01	0.01	0.08
1F	110	-314	83	3	0	-0	42	1	0.01	0.01	0.08
1G	110	-314	78	-0	0	-1	41	1	0.01	0.01	0.08
1H	110	-314	83	-0	0	-1	42	1	0.01	0.01	0.08
1I	110	-318	80	6	0	-0	41	1	0.01	0.01	0.08
1J	110	-318	81	6	0	-0	42	1	0.01	0.01	0.08
1K	110	-318	80	-3	0	-1	41	1	0.01	0.01	0.08
1L	110	-318	81	-3	0	-1	42	1	0.01	0.01	0.08
1M	110	-316	80	6	0	-0	41	1	0.01	0.01	0.08
1N	110	-316	81	6	0	-0	42	1	0.01	0.01	0.08
1O	110	-316	80	-3	0	-1	41	1	0.01	0.01	0.08
1P	110	-316	81	-3	0	-1	42	1	0.01	0.01	0.08
2	110	-540	139	2	0	-1	71	1	0.02	0.02	0.14

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-320	2	-49	1	0.9052	0.9985	0.9914	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1B	-320	2	-53	1	0.9052	0.9985	0.9919	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1C	-320	-1	-49	1	0.9052	1.0082	0.9914	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1D	-320	-1	-53	1	0.9052	1.0082	0.9919	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1E	-314	2	-49	1	0.9052	0.9985	0.9916	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1F	-314	2	-53	1	0.9052	0.9985	0.9920	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1G	-314	-1	-49	1	0.9052	1.0081	0.9916	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48
1H	-314	-1	-53	1	0.9052	1.0081	0.9920	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1I	-318	6	-50	1	0.9052	1.0002	0.9916	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1J	-318	6	-52	1	0.9052	1.0002	0.9918	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1K	-318	-5	-50	1	0.9052	1.0028	0.9916	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1L	-318	-5	-52	1	0.9052	1.0028	0.9918	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1M	-316	6	-50	1	0.9052	1.0002	0.9917	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1N	-316	6	-52	1	0.9052	1.0002	0.9918	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1O	-316	-5	-50	1	0.9052	1.0027	0.9917	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1P	-316	-5	-52	1	0.9052	1.0027	0.9918	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
2	-540	1	-87	1	0.9052	0.9864	0.9856	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 33 NI 44 NF 43 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-351	-43	4	0	4	53	1	0.01	0.01	0.11	
1B	0	-351	96	4	0	4	-106	1	0.01	0.01	0.21	
1C	0	-351	-43	-5	0	-5	53	1	0.01	0.01	0.11	
1D	0	-351	96	-5	0	-5	-106	1	0.01	0.01	0.21	
1E	0	-348	-43	4	0	4	53	1	0.01	0.01	0.11	
1F	0	-348	96	4	0	4	-106	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	-348	-43	-5	0	-5	53	1	0.01	0.01	0.11	
1H	0	-348	96	-5	0	-5	-106	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	-350	5	2	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-350	48	2	0	2	-51	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-350	5	-3	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-350	48	-3	0	-2	-51	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-349	5	2	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	-349	48	2	0	2	-51	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-349	5	-3	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-349	48	-3	0	-2	-51	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-595	42	-1	0	-1	-44	1	0.01	0.02	0.09	
1A	115	-351	-51	4	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1B	115	-351	88	4	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1C	115	-351	-51	-5	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1D	115	-351	88	-5	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1E	115	-348	-51	4	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1F	115	-348	88	4	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1G	115	-348	-51	-5	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1H	115	-348	88	-5	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1I	115	-350	-3	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	115	-350	40	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1K	115	-350	-3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	115	-350	40	-3	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1M	115	-349	-3	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	115	-349	40	2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1O	115	-349	-3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	

1P	115	-349	40	-3	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00
2	115	-595	31	-1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00
1A	230	-351	-59	4	0	-5	-64	1	0.01	0.01	0.13
1B	230	-351	80	4	0	-5	96	1	0.01	0.01	0.19
1C	230	-351	-59	-5	0	6	-64	1	0.01	0.01	0.13
1D	230	-351	80	-5	0	6	96	1	0.01	0.01	0.19
1E	230	-348	-59	4	0	-5	-64	1	0.01	0.01	0.13
1F	230	-348	80	4	0	-5	96	1	0.01	0.01	0.19
1G	230	-348	-59	-5	0	6	-64	1	0.01	0.01	0.13
1H	230	-348	80	-5	0	6	96	1	0.01	0.01	0.19
1I	230	-350	-11	2	0	-4	-9	1	0.00	0.01	0.02
1J	230	-350	32	2	0	-4	41	1	0.00	0.01	0.08
1K	230	-350	-11	-3	0	5	-9	1	0.00	0.01	0.02
1L	230	-350	32	-3	0	5	41	1	0.00	0.01	0.08
1M	230	-349	-11	2	0	-4	-9	1	0.00	0.01	0.02
1N	230	-349	32	2	0	-4	41	1	0.00	0.01	0.08
1O	230	-349	-11	-3	0	5	-9	1	0.00	0.01	0.02
1P	230	-349	32	-3	0	5	41	1	0.00	0.01	0.08
2	230	-595	21	-1	0	1	28	1	0.00	0.02	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-351	-5	-64	1	0.5511	0.9772	0.9772	--	--	0.03	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1B	-351	-5	-106	1	0.5511	0.9772	0.9772	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1C	-351	6	-64	1	0.5511	0.9772	0.9772	--	--	0.03	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1D	-351	6	-106	1	0.5511	0.9772	0.9772	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1E	-348	-5	-64	1	0.5511	0.9774	0.9774	--	--	0.03	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1F	-348	-5	-106	1	0.5511	0.9774	0.9774	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1G	-348	6	-64	1	0.5511	0.9774	0.9774	--	--	0.03	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1H	-348	6	-106	1	0.5511	0.9774	0.9774	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1I	-350	-4	-9	1	0.5511	0.9863	1.0299	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1J	-350	-4	-51	1	0.5511	0.9863	0.9781	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1K	-350	5	-9	1	0.5511	0.9838	1.0299	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1L	-350	5	-51	1	0.5511	0.9838	0.9781	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1M	-349	-4	-9	1	0.5511	0.9864	1.0298	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1N	-349	-4	-51	1	0.5511	0.9864	0.9782	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1O	-349	5	-9	1	0.5511	0.9838	1.0298	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1P	-349	5	-51	1	0.5511	0.9838	0.9782	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
2	-595	1	-44	1	0.5511	0.9613	0.9742	--	--	0.05	--	0.13	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 34 NI 42 NF 120 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-339	91	1	0	2	-53	1	0.01	0.01	0.10	
1B	0	-339	93	1	0	2	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1C	0	-339	91	-4	0	-3	-53	1	0.01	0.01	0.10	
1D	0	-339	93	-4	0	-3	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1E	0	-332	91	1	0	2	-53	1	0.01	0.01	0.10	
1F	0	-332	93	1	0	2	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1G	0	-332	91	-4	0	-3	-53	1	0.01	0.01	0.10	
1H	0	-332	93	-4	0	-3	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1I	0	-338	92	5	0	6	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1J	0	-338	93	5	0	6	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-338	92	-8	0	-8	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1L	0	-338	93	-8	0	-8	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1M	0	-332	92	5	0	6	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1N	0	-332	93	5	0	6	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-332	92	-8	0	-8	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1P	0	-332	93	-8	0	-8	-54	1	0.01	0.01	0.11	
2	0	-572	156	-2	0	-1	-91	1	0.02	0.02	0.18	
1A	55	-339	87	1	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-339	89	1	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-339	87	-4	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-339	89	-4	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-332	87	1	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-332	89	1	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-332	87	-4	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-332	89	-4	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-338	88	5	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-338	89	5	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-338	88	-8	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-338	89	-8	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-332	88	5	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-332	89	5	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-332	88	-8	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-332	89	-8	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-572	151	-2	0	-0	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-339	84	1	0	0	43	1	0.01	0.01	0.09	
1B	110	-339	85	1	0	0	44	1	0.01	0.01	0.09	

1C	110	-339	84	-4	0	1	43	1	0.01	0.01	0.09
1D	110	-339	85	-4	0	1	44	1	0.01	0.01	0.09
1E	110	-332	84	1	0	0	43	1	0.01	0.01	0.09
1F	110	-332	85	1	0	0	44	1	0.01	0.01	0.09
1G	110	-332	84	-4	0	1	43	1	0.01	0.01	0.09
1H	110	-332	85	-4	0	1	44	1	0.01	0.01	0.09
1I	110	-338	84	5	0	0	43	1	0.01	0.01	0.09
1J	110	-338	85	5	0	0	44	1	0.01	0.01	0.09
1K	110	-338	84	-8	0	1	43	1	0.01	0.01	0.09
1L	110	-338	85	-8	0	1	44	1	0.01	0.01	0.09
1M	110	-332	84	5	0	0	43	1	0.01	0.01	0.09
1N	110	-332	85	5	0	0	44	1	0.01	0.01	0.09
1O	110	-332	84	-8	0	1	43	1	0.01	0.01	0.09
1P	110	-332	85	-8	0	1	44	1	0.01	0.01	0.09
2	110	-572	146	-2	0	1	75	1	0.02	0.02	0.15

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-339	2	-53	1	0.9052	1.0030	0.9910	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1B	-339	2	-54	1	0.9052	1.0030	0.9910	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1C	-339	-3	-53	1	0.9052	0.9972	0.9910	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1D	-339	-3	-54	1	0.9052	0.9972	0.9910	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1E	-332	2	-53	1	0.9052	1.0029	0.9912	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1F	-332	2	-54	1	0.9052	1.0029	0.9912	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1G	-332	-3	-53	1	0.9052	0.9972	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1H	-332	-3	-54	1	0.9052	0.9972	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1I	-338	6	-53	1	0.9052	1.0007	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1J	-338	6	-54	1	0.9052	1.0007	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1K	-338	-8	-53	1	0.9052	0.9988	0.9911	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 48
1L	-338	-8	-54	1	0.9052	0.9988	0.9911	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 48
1M	-332	6	-53	1	0.9052	1.0007	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1N	-332	6	-54	1	0.9052	1.0007	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1O	-332	-8	-53	1	0.9052	0.9988	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1P	-332	-8	-54	1	0.9052	0.9988	0.9912	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 48
2	-572	-1	-91	1	0.9052	0.9863	0.9846	--	--	0.03	--	0.21	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 35 NI 29 NF 42 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-479	4	5	0	6	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1B	0	-479	62	5	0	6	-68	1	0.01	0.02	0.14	
1C	0	-479	4	-5	0	-6	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1D	0	-479	62	-5	0	-6	-68	1	0.01	0.02	0.14	
1E	0	-473	4	5	0	6	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1F	0	-473	62	5	0	6	-68	1	0.01	0.02	0.14	
1G	0	-473	4	-5	0	-6	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1H	0	-473	62	-5	0	-6	-68	1	0.01	0.02	0.14	
1I	0	-478	23	4	0	4	-23	1	0.00	0.02	0.05	
1J	0	-478	44	4	0	4	-47	1	0.01	0.02	0.09	
1K	0	-478	23	-4	0	-4	-23	1	0.00	0.02	0.05	
1L	0	-478	44	-4	0	-4	-47	1	0.01	0.02	0.09	
1M	0	-474	23	4	0	4	-23	1	0.00	0.02	0.05	
1N	0	-474	44	4	0	4	-47	1	0.01	0.02	0.09	
1O	0	-474	23	-4	0	-4	-23	1	0.00	0.02	0.05	
1P	0	-474	44	-4	0	-4	-47	1	0.01	0.02	0.09	
2	0	-810	52	-0	0	-0	-58	1	0.01	0.03	0.11	
1A	115	-479	-4	5	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1B	115	-479	54	5	0	-0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1C	115	-479	-4	-5	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1D	115	-479	54	-5	0	-0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1E	115	-473	-4	5	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1F	115	-473	54	5	0	-0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1G	115	-473	-4	-5	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1H	115	-473	54	-5	0	-0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1I	115	-478	15	4	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1J	115	-478	35	4	0	-0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1K	115	-478	15	-4	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1L	115	-478	35	-4	0	0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1M	115	-474	15	4	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1N	115	-474	35	4	0	-0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
1O	115	-474	15	-4	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1P	115	-474	35	-4	0	0	-2	1	0.01	0.02	0.00	
2	115	-810	42	-0	0	-0	-3	1	0.01	0.03	0.01	
1A	230	-479	-12	5	0	-6	-11	1	0.00	0.02	0.02	
1B	230	-479	46	5	0	-6	56	1	0.01	0.02	0.11	
1C	230	-479	-12	-5	0	6	-11	1	0.00	0.02	0.02	
1D	230	-479	46	-5	0	6	56	1	0.01	0.02	0.11	
1E	230	-473	-12	5	0	-6	-11	1	0.00	0.02	0.02	
1F	230	-473	46	5	0	-6	56	1	0.01	0.02	0.11	
1G	230	-473	-12	-5	0	6	-11	1	0.00	0.02	0.02	

1H	230	-473	46	-5	0	6	56	1	0.01	0.02	0.11
1I	230	-478	6	4	0	-5	11	1	0.00	0.02	0.02
1J	230	-478	27	4	0	-5	35	1	0.00	0.02	0.07
1K	230	-478	6	-4	0	5	11	1	0.00	0.02	0.02
1L	230	-478	27	-4	0	5	35	1	0.00	0.02	0.07
1M	230	-474	6	4	0	-5	11	1	0.00	0.02	0.02
1N	230	-474	27	4	0	-5	35	1	0.00	0.02	0.07
1O	230	-474	6	-4	0	5	11	1	0.00	0.02	0.02
1P	230	-474	27	-4	0	5	35	1	0.00	0.02	0.07
2	230	-810	31	-0	0	0	39	1	0.00	0.03	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-479	-6	-11	1	0.5511	0.9689	1.0361	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 100
1B	-479	-6	-68	1	0.5511	0.9689	0.9689	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'zx'= 100
1C	-479	-6	-11	1	0.5511	0.9689	1.0361	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 100
1D	-479	-6	-68	1	0.5511	0.9689	0.9689	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'zx'= 100
1E	-473	-6	-11	1	0.5511	0.9693	1.0357	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 100
1F	-473	-6	-68	1	0.5511	0.9693	0.9693	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'zx'= 100
1G	-473	-6	-11	1	0.5511	0.9693	1.0357	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 100
1H	-473	-6	-68	1	0.5511	0.9693	0.9693	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'zx'= 100
1I	-478	-5	-23	1	0.5511	0.9689	0.9952	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1J	-478	-5	-47	1	0.5511	0.9689	0.9737	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1K	-478	5	-23	1	0.5511	0.9689	0.9952	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1L	-478	5	-47	1	0.5511	0.9689	0.9737	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1M	-474	-5	-23	1	0.5511	0.9692	0.9953	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1N	-474	-5	-47	1	0.5511	0.9692	0.9740	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1O	-474	5	-23	1	0.5511	0.9692	0.9953	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 100
1P	-474	5	-47	1	0.5511	0.9692	0.9740	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
2	-810	-0	-58	1	0.5511	0.9800	0.9592	--	--	0.06	--	0.17	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 36 NI 119 NF 29 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-482	-103	2	0	-0	64	1	0.01	0.02	0.13	
1B	0	-482	-101	2	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.12	
1C	0	-482	-103	-3	0	-0	64	1	0.01	0.02	0.13	
1D	0	-482	-101	-3	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.12	
1E	0	-471	-103	2	0	-0	64	1	0.01	0.02	0.13	
1F	0	-471	-101	2	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.12	
1G	0	-471	-103	-3	0	-0	64	1	0.01	0.02	0.13	
1H	0	-471	-101	-3	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.12	
1I	0	-479	-103	7	0	0	63	1	0.01	0.02	0.13	
1J	0	-479	-102	7	0	0	63	1	0.01	0.02	0.13	
1K	0	-479	-103	-8	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.13	
1L	0	-479	-102	-8	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.13	
1M	0	-474	-103	7	0	0	63	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-474	-102	7	0	0	63	1	0.01	0.02	0.13	
1O	0	-474	-103	-8	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-474	-102	-8	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.13	
2	0	-814	-177	-0	0	-0	108	1	0.03	0.03	0.22	
1A	66	-482	-108	2	0	-2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1B	66	-482	-106	2	0	-2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1C	66	-482	-108	-3	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1D	66	-482	-106	-3	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1E	66	-471	-108	2	0	-2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1F	66	-471	-106	2	0	-2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1G	66	-471	-108	-3	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1H	66	-471	-106	-3	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1I	66	-479	-107	7	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1J	66	-479	-107	7	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1K	66	-479	-107	-8	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1L	66	-479	-107	-8	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1M	66	-474	-107	7	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1N	66	-474	-107	7	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1O	66	-474	-107	-8	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
1P	66	-474	-107	-8	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01	
2	66	-814	-183	-0	0	0	-9	1	0.03	0.03	0.02	
1A	131	-482	-112	2	0	-3	-78	1	0.02	0.02	0.15	
1B	131	-482	-111	2	0	-3	-76	1	0.02	0.02	0.15	
1C	131	-482	-112	-3	0	3	-78	1	0.02	0.02	0.15	
1D	131	-482	-111	-3	0	3	-76	1	0.02	0.02	0.15	
1E	131	-471	-112	2	0	-3	-78	1	0.02	0.02	0.15	
1F	131	-471	-111	2	0	-3	-76	1	0.02	0.02	0.15	
1G	131	-471	-112	-3	0	3	-78	1	0.02	0.02	0.15	
1H	131	-471	-111	-3	0	3	-76	1	0.02	0.02	0.15	
1I	131	-479	-112	7	0	-9	-77	1	0.02	0.02	0.15	
1J	131	-479	-111	7	0	-9	-77	1	0.02	0.02	0.15	
1K	131	-479	-112	-8	0	10	-77	1	0.02	0.02	0.15	
1L	131	-479	-111	-8	0	10	-77	1	0.02	0.02	0.15	

1M	131	-474	-112	7	0	-9	-77	1	0.02	0.02	0.15
1N	131	-474	-111	7	0	-9	-77	1	0.02	0.02	0.15
1O	131	-474	-112	-8	0	10	-77	1	0.02	0.02	0.15
1P	131	-474	-111	-8	0	10	-77	1	0.02	0.02	0.15
2	131	-814	-189	-0	0	0	-131	1	0.03	0.03	0.26

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-482	-3	-78	1	0.8637	1.0020	0.9849	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1B	-482	-3	-76	1	0.8637	1.0020	0.9849	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1C	-482	3	-78	1	0.8637	0.9997	0.9849	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1D	-482	3	-76	1	0.8637	0.9997	0.9849	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1E	-471	-3	-78	1	0.8637	1.0020	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1F	-471	-3	-76	1	0.8637	1.0020	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1G	-471	3	-78	1	0.8637	0.9997	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1H	-471	3	-76	1	0.8637	0.9997	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1I	-479	-9	-77	1	0.8637	1.0012	0.9850	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1J	-479	-9	-77	1	0.8637	1.0012	0.9850	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1K	-479	10	-77	1	0.8637	1.0004	0.9850	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1L	-479	10	-77	1	0.8637	1.0004	0.9850	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1M	-474	-9	-77	1	0.8637	1.0011	0.9851	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1N	-474	-9	-77	1	0.8637	1.0011	0.9851	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1O	-474	10	-77	1	0.8637	1.0004	0.9851	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1P	-474	10	-77	1	0.8637	1.0004	0.9851	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
2	-814	0	-131	1	0.8637	0.9699	0.9739	--	--	0.04	--	0.29	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 37 NI 39 NF 126 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-339	74	22	0	15	-42	1	0.01	0.01	0.08	
1B	0	-339	99	22	0	15	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1C	0	-339	74	17	0	12	-42	1	0.01	0.01	0.08	
1D	0	-339	99	17	0	12	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1E	0	-215	74	22	0	15	-42	1	0.01	0.01	0.08	
1F	0	-215	99	22	0	15	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1G	0	-215	74	17	0	12	-42	1	0.01	0.01	0.08	
1H	0	-215	99	17	0	12	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1I	0	-301	81	26	0	19	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1J	0	-301	91	26	0	19	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-301	81	13	0	8	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1L	0	-301	91	13	0	8	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1M	0	-253	81	26	0	19	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1N	0	-253	91	26	0	19	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-253	81	13	0	8	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1P	0	-253	91	13	0	8	-54	1	0.01	0.01	0.11	
2	0	-458	141	33	0	23	-84	1	0.02	0.02	0.17	
1A	55	-339	70	22	0	3	-2	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-339	95	22	0	3	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-339	70	17	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00	
1D	55	-339	95	17	0	2	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-215	70	22	0	3	-2	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-215	95	22	0	3	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-215	70	17	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00	
1H	55	-215	95	17	0	2	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-301	77	26	0	4	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-301	88	26	0	4	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-301	77	13	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-301	88	13	0	1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-253	77	26	0	4	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-253	88	26	0	4	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-253	77	13	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-253	88	13	0	1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-458	136	33	0	5	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-339	66	22	0	-9	35	1	0.01	0.01	0.07	
1B	110	-339	91	22	0	-9	45	1	0.01	0.01	0.09	
1C	110	-339	66	17	0	-7	35	1	0.01	0.01	0.07	
1D	110	-339	91	17	0	-7	45	1	0.01	0.01	0.09	
1E	110	-215	66	22	0	-9	35	1	0.01	0.01	0.07	
1F	110	-215	91	22	0	-9	45	1	0.01	0.01	0.09	
1G	110	-215	66	17	0	-7	35	1	0.01	0.01	0.07	
1H	110	-215	91	17	0	-7	45	1	0.01	0.01	0.09	
1I	110	-301	73	26	0	-10	38	1	0.01	0.01	0.07	
1J	110	-301	84	26	0	-10	42	1	0.01	0.01	0.08	
1K	110	-301	73	13	0	-6	38	1	0.01	0.01	0.07	
1L	110	-301	84	13	0	-6	42	1	0.01	0.01	0.08	
1M	110	-253	73	26	0	-10	38	1	0.01	0.01	0.07	
1N	110	-253	84	26	0	-10	42	1	0.01	0.01	0.08	
1O	110	-253	73	13	0	-6	38	1	0.01	0.01	0.07	
1P	110	-253	84	13	0	-6	42	1	0.01	0.01	0.08	
2	110	-458	131	33	0	-13	66	1	0.02	0.02	0.13	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-339	15	-42	1	0.9052	0.9937	0.9910	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1B	-339	15	-59	1	0.9052	0.9937	0.9917	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 48
1C	-339	12	-42	1	0.9052	0.9933	0.9910	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1D	-339	12	-59	1	0.9052	0.9933	0.9917	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 48
1E	-215	15	-42	1	0.9052	0.9960	0.9943	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1F	-215	15	-59	1	0.9052	0.9960	0.9947	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 48
1G	-215	12	-42	1	0.9052	0.9958	0.9943	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1H	-215	12	-59	1	0.9052	0.9958	0.9947	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 48
1I	-301	19	-47	1	0.9052	0.9947	0.9923	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 48
1J	-301	19	-54	1	0.9052	0.9947	0.9925	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 48
1K	-301	8	-47	1	0.9052	0.9934	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1L	-301	8	-54	1	0.9052	0.9934	0.9925	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 48
1M	-253	19	-47	1	0.9052	0.9955	0.9935	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 48
1N	-253	19	-54	1	0.9052	0.9955	0.9937	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 48
1O	-253	8	-47	1	0.9052	0.9944	0.9935	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1P	-253	8	-54	1	0.9052	0.9944	0.9937	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 48
2	-458	23	-84	1	0.9052	0.9913	0.9882	--	--	0.02	--	0.23	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 38 NI 40 NF 39 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-355	-42	1	0	2	53	1	0.01	0.01	0.10	
1B	0	-355	97	1	0	2	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1C	0	-355	-42	-2	0	0	53	1	0.01	0.01	0.10	
1D	0	-355	97	-2	0	0	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1E	0	-346	-42	1	0	2	53	1	0.01	0.01	0.10	
1F	0	-346	97	1	0	2	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	-346	-42	-2	0	0	53	1	0.01	0.01	0.10	
1H	0	-346	97	-2	0	0	-107	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	-357	6	1	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-357	49	1	0	2	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1K	0	-357	6	-2	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-357	49	-2	0	1	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1M	0	-345	6	1	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	-345	49	1	0	2	-52	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	-345	6	-2	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-345	49	-2	0	1	-52	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	-574	43	-1	0	2	-44	1	0.01	0.02	0.09	
1A	115	-355	-50	1	0	1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1B	115	-355	89	1	0	1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1C	115	-355	-50	-2	0	2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1D	115	-355	89	-2	0	2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1E	115	-346	-50	1	0	1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1F	115	-346	89	1	0	1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1G	115	-346	-50	-2	0	2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1H	115	-346	89	-2	0	2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1I	115	-357	-2	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	115	-357	41	1	0	1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1K	115	-357	-2	-2	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	115	-357	41	-2	0	2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1M	115	-345	-2	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	115	-345	41	1	0	1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1O	115	-345	-2	-2	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	115	-345	41	-2	0	2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
2	115	-574	32	-1	0	3	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1A	230	-355	-58	1	0	1	-62	1	0.01	0.01	0.12	
1B	230	-355	81	1	0	1	98	1	0.01	0.01	0.19	
1C	230	-355	-58	-2	0	4	-62	1	0.01	0.01	0.12	
1D	230	-355	81	-2	0	4	98	1	0.01	0.01	0.19	
1E	230	-346	-58	1	0	1	-62	1	0.01	0.01	0.12	
1F	230	-346	81	1	0	1	98	1	0.01	0.01	0.19	
1G	230	-346	-58	-2	0	4	-62	1	0.01	0.01	0.12	
1H	230	-346	81	-2	0	4	98	1	0.01	0.01	0.19	
1I	230	-357	-10	1	0	-0	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1J	230	-357	33	1	0	-0	43	1	0.00	0.01	0.09	
1K	230	-357	-10	-2	0	4	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1L	230	-357	33	-2	0	4	43	1	0.00	0.01	0.09	
1M	230	-345	-10	1	0	-0	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1N	230	-345	33	1	0	-0	43	1	0.00	0.01	0.09	
1O	230	-345	-10	-2	0	4	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1P	230	-345	33	-2	0	4	43	1	0.00	0.01	0.09	
2	230	-574	22	-1	0	4	30	1	0.00	0.02	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-355	2	-62	1	0.5511	1.0186	0.9769	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1B	-355	2	-107	1	0.5511	1.0186	0.9769	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1C	-355	4	-62	1	0.5511	1.0079	0.9769	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1D	-355	4	-107	1	0.5511	1.0079	0.9769	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1E	-346	2	-62	1	0.5511	1.0182	0.9775	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1F	-346	2	-107	1	0.5511	1.0182	0.9775	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1G	-346	4	-62	1	0.5511	1.0077	0.9775	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1H	-346	4	-107	1	0.5511	1.0077	0.9775	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1I	-357	2	-7	1	0.5511	1.0058	1.0339	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1J	-357	2	-52	1	0.5511	1.0058	0.9768	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1K	-357	4	-7	1	0.5511	1.0121	1.0339	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1L	-357	4	-52	1	0.5511	1.0121	0.9768	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1M	-345	2	-7	1	0.5511	1.0056	1.0327	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1N	-345	2	-52	1	0.5511	1.0056	0.9776	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'zx'= 100
1O	-345	4	-7	1	0.5511	1.0117	1.0327	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1P	-345	4	-52	1	0.5511	1.0117	0.9776	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
2	-574	4	-44	1	0.5511	1.0430	0.9720	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 39 NI 125 NF 40 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-485	-110	-11	0	-6	66	1	0.02	0.02	0.13	
1B	0	-485	-92	-11	0	-6	57	1	0.01	0.02	0.11	
1C	0	-485	-110	-17	0	-9	66	1	0.02	0.02	0.13	
1D	0	-485	-92	-17	0	-9	57	1	0.01	0.02	0.11	
1E	0	-371	-110	-11	0	-6	66	1	0.02	0.02	0.13	
1F	0	-371	-92	-11	0	-6	57	1	0.01	0.02	0.11	
1G	0	-371	-110	-17	0	-9	66	1	0.02	0.02	0.13	
1H	0	-371	-92	-17	0	-9	57	1	0.01	0.02	0.11	
1I	0	-455	-106	-5	0	-3	64	1	0.02	0.02	0.13	
1J	0	-455	-96	-5	0	-3	59	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-455	-106	-23	0	-12	64	1	0.02	0.02	0.13	
1L	0	-455	-96	-23	0	-12	59	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-401	-106	-5	0	-3	64	1	0.02	0.02	0.13	
1N	0	-401	-96	-5	0	-3	59	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-401	-106	-23	0	-12	64	1	0.02	0.02	0.13	
1P	0	-401	-96	-23	0	-12	59	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-699	-168	-23	0	-12	102	1	0.02	0.03	0.20	
1A	66	-485	-115	-11	0	1	-8	1	0.02	0.02	0.02	
1B	66	-485	-97	-11	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1C	66	-485	-115	-17	0	2	-8	1	0.02	0.02	0.02	
1D	66	-485	-97	-17	0	2	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1E	66	-371	-115	-11	0	1	-8	1	0.02	0.02	0.02	
1F	66	-371	-97	-11	0	1	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1G	66	-371	-115	-17	0	2	-8	1	0.02	0.02	0.02	
1H	66	-371	-97	-17	0	2	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1I	66	-455	-111	-5	0	0	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1J	66	-455	-101	-5	0	0	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1K	66	-455	-111	-23	0	4	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1L	66	-455	-101	-23	0	4	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1M	66	-401	-111	-5	0	0	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1N	66	-401	-101	-5	0	0	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1O	66	-401	-111	-23	0	4	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1P	66	-401	-101	-23	0	4	-6	1	0.01	0.02	0.01	
2	66	-699	-174	-23	0	3	-10	1	0.03	0.03	0.02	
1A	131	-485	-120	-11	0	8	-85	1	0.02	0.02	0.17	
1B	131	-485	-101	-11	0	8	-70	1	0.01	0.02	0.14	
1C	131	-485	-120	-17	0	14	-85	1	0.02	0.02	0.17	
1D	131	-485	-101	-17	0	14	-70	1	0.01	0.02	0.14	
1E	131	-371	-120	-11	0	8	-85	1	0.02	0.02	0.17	
1F	131	-371	-101	-11	0	8	-70	1	0.01	0.02	0.14	
1G	131	-371	-120	-17	0	14	-85	1	0.02	0.02	0.17	
1H	131	-371	-101	-17	0	14	-70	1	0.01	0.02	0.14	
1I	131	-455	-115	-5	0	3	-81	1	0.02	0.02	0.16	
1J	131	-455	-106	-5	0	3	-73	1	0.02	0.02	0.15	
1K	131	-455	-115	-23	0	19	-81	1	0.02	0.02	0.16	
1L	131	-455	-106	-23	0	19	-73	1	0.02	0.02	0.15	
1M	131	-401	-115	-5	0	3	-81	1	0.02	0.02	0.16	
1N	131	-401	-106	-5	0	3	-73	1	0.02	0.02	0.15	
1O	131	-401	-115	-23	0	19	-81	1	0.02	0.02	0.16	
1P	131	-401	-106	-23	0	19	-73	1	0.02	0.02	0.15	
2	131	-699	-180	-23	0	18	-126	1	0.03	0.03	0.25	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-485	8	-85	1	0.8637	0.9871	0.9856	--	--	0.02	--	0.21	Snell. 'zx'=	57
1B	-485	8	-70	1	0.8637	0.9871	0.9849	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'=	57
1C	-485	14	-85	1	0.8637	0.9880	0.9856	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'zx'=	57
1D	-485	14	-70	1	0.8637	0.9880	0.9849	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'=	57
1E	-371	8	-85	1	0.8637	0.9901	0.9890	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'=	57
1F	-371	8	-70	1	0.8637	0.9901	0.9884	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'=	57
1G	-371	14	-85	1	0.8637	0.9908	0.9890	--	--	0.02	--	0.21	Snell. 'zx'=	57
1H	-371	14	-70	1	0.8637	0.9908	0.9884	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'=	57
1I	-455	3	-81	1	0.8637	0.9837	0.9863	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'=	57
1J	-455	3	-73	1	0.8637	0.9837	0.9861	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'=	57
1K	-455	19	-81	1	0.8637	0.9892	0.9863	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'zx'=	57
1L	-455	19	-73	1	0.8637	0.9892	0.9861	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'=	57
1M	-401	3	-81	1	0.8637	0.9857	0.9879	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'=	57
1N	-401	3	-73	1	0.8637	0.9857	0.9877	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'=	57
1O	-401	19	-81	1	0.8637	0.9905	0.9879	--	--	0.02	--	0.21	Snell. 'zx'=	57
1P	-401	19	-73	1	0.8637	0.9905	0.9877	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'=	57
2	-699	18	-126	1	0.8637	0.9822	0.9784	--	--	0.03	--	0.31	Snell. 'zx'=	57

ASTA NUM. 40 NI 38 NF 132 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-336	73	-15	0	-10	-42	1	0.01	0.01	0.08	
1B	0	-336	98	-15	0	-10	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1C	0	-336	73	-19	0	-14	-42	1	0.01	0.01	0.08	
1D	0	-336	98	-19	0	-14	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1E	0	-215	73	-15	0	-10	-42	1	0.01	0.01	0.08	
1F	0	-215	98	-15	0	-10	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1G	0	-215	73	-19	0	-14	-42	1	0.01	0.01	0.08	
1H	0	-215	98	-19	0	-14	-59	1	0.01	0.01	0.12	
1I	0	-299	81	-10	0	-7	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1J	0	-299	91	-10	0	-7	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-299	81	-24	0	-17	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1L	0	-299	91	-24	0	-17	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1M	0	-253	81	-10	0	-7	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1N	0	-253	91	-10	0	-7	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-253	81	-24	0	-17	-47	1	0.01	0.01	0.09	
1P	0	-253	91	-24	0	-17	-54	1	0.01	0.01	0.11	
2	0	-456	140	-28	0	-20	-83	1	0.02	0.02	0.16	
1A	55	-336	69	-15	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00	
1B	55	-336	94	-15	0	-2	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-336	69	-19	0	-3	-2	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-336	94	-19	0	-3	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-215	69	-15	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00	
1F	55	-215	94	-15	0	-2	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-215	69	-19	0	-3	-2	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-215	94	-19	0	-3	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-299	77	-10	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-299	87	-10	0	-1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-299	77	-24	0	-4	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-299	87	-24	0	-4	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-253	77	-10	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-253	87	-10	0	-1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-253	77	-24	0	-4	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-253	87	-24	0	-4	-5	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-456	135	-28	0	-5	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-336	65	-15	0	6	35	1	0.01	0.01	0.07	
1B	110	-336	90	-15	0	6	45	1	0.01	0.01	0.09	
1C	110	-336	65	-19	0	7	35	1	0.01	0.01	0.07	
1D	110	-336	90	-19	0	7	45	1	0.01	0.01	0.09	
1E	110	-215	65	-15	0	6	35	1	0.01	0.01	0.07	
1F	110	-215	90	-15	0	6	45	1	0.01	0.01	0.09	
1G	110	-215	65	-19	0	7	35	1	0.01	0.01	0.07	
1H	110	-215	90	-19	0	7	45	1	0.01	0.01	0.09	
1I	110	-299	73	-10	0	4	37	1	0.01	0.01	0.07	
1J	110	-299	83	-10	0	4	42	1	0.01	0.01	0.08	
1K	110	-299	73	-24	0	9	37	1	0.01	0.01	0.07	
1L	110	-299	83	-24	0	9	42	1	0.01	0.01	0.08	
1M	110	-253	73	-10	0	4	37	1	0.01	0.01	0.07	
1N	110	-253	83	-10	0	4	42	1	0.01	0.01	0.08	
1O	110	-253	73	-24	0	9	37	1	0.01	0.01	0.07	
1P	110	-253	83	-24	0	9	42	1	0.01	0.01	0.08	
2	110	-456	130	-28	0	11	66	1	0.02	0.02	0.13	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-336	-10	-42	1	0.9052	0.9939	0.9910	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1B	-336	-10	-59	1	0.9052	0.9939	0.9918	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'zx'= 48
1C	-336	-14	-42	1	0.9052	0.9942	0.9910	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1D	-336	-14	-59	1	0.9052	0.9942	0.9918	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 48
1E	-215	-10	-42	1	0.9052	0.9961	0.9943	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48

1F	-215	-10	-59	1	0.9052	0.9961	0.9947	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 48
1G	-215	-14	-42	1	0.9052	0.9963	0.9943	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1H	-215	-14	-59	1	0.9052	0.9963	0.9947	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 48
1I	-299	-7	-47	1	0.9052	0.9938	0.9923	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1J	-299	-7	-54	1	0.9052	0.9938	0.9925	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1K	-299	-17	-47	1	0.9052	0.9951	0.9923	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 48
1L	-299	-17	-54	1	0.9052	0.9951	0.9925	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 48
1M	-253	-7	-47	1	0.9052	0.9947	0.9935	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1N	-253	-7	-54	1	0.9052	0.9947	0.9937	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1O	-253	-17	-47	1	0.9052	0.9959	0.9935	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'zx'= 48
1P	-253	-17	-54	1	0.9052	0.9959	0.9937	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 48
2	-456	-20	-83	1	0.9052	0.9919	0.9882	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 41 NI 37 NF 38 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-352	-40	1	0	-1	51	1	0.01	0.01	0.10	
1B	0	-352	97	1	0	-1	-108	1	0.01	0.01	0.21	
1C	0	-352	-40	-1	0	-3	51	1	0.01	0.01	0.10	
1D	0	-352	97	-1	0	-3	-108	1	0.01	0.01	0.21	
1E	0	-341	-40	1	0	-1	51	1	0.01	0.01	0.10	
1F	0	-341	97	1	0	-1	-108	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	-341	-40	-1	0	-3	51	1	0.01	0.01	0.10	
1H	0	-341	97	-1	0	-3	-108	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	-353	6	1	0	-1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-353	51	1	0	-1	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-353	6	-1	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-353	51	-1	0	-2	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1M	0	-340	6	1	0	-1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-340	51	1	0	-1	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-340	6	-1	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	-340	51	-1	0	-2	-54	1	0.01	0.01	0.11	
2	0	-567	44	-0	0	-3	-46	1	0.01	0.02	0.09	
1A	115	-352	-48	1	0	-2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1B	115	-352	89	1	0	-2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1C	115	-352	-48	-1	0	-1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1D	115	-352	89	-1	0	-1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1E	115	-341	-48	1	0	-2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1F	115	-341	89	1	0	-2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1G	115	-341	-48	-1	0	-1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1H	115	-341	89	-1	0	-1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1I	115	-353	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	115	-353	43	1	0	-2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1K	115	-353	-2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	115	-353	43	-1	0	-1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1M	115	-340	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	115	-340	43	1	0	-2	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1O	115	-340	-2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	115	-340	43	-1	0	-1	-0	1	0.01	0.01	0.00	
2	115	-567	34	-0	0	-3	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1A	230	-352	-56	1	0	-3	-60	1	0.01	0.01	0.12	
1B	230	-352	81	1	0	-3	98	1	0.01	0.01	0.19	
1C	230	-352	-56	-1	0	-0	-60	1	0.01	0.01	0.12	
1D	230	-352	81	-1	0	-0	98	1	0.01	0.01	0.19	
1E	230	-341	-56	1	0	-3	-60	1	0.01	0.01	0.12	
1F	230	-341	81	1	0	-3	98	1	0.01	0.01	0.19	
1G	230	-341	-56	-1	0	-0	-60	1	0.01	0.01	0.12	
1H	230	-341	81	-1	0	-0	98	1	0.01	0.01	0.19	
1I	230	-353	-10	1	0	-3	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1J	230	-353	35	1	0	-3	44	1	0.01	0.01	0.09	
1K	230	-353	-10	-1	0	1	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1L	230	-353	35	-1	0	1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1M	230	-340	-10	1	0	-3	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1N	230	-340	35	1	0	-3	44	1	0.01	0.01	0.09	
1O	230	-340	-10	-1	0	1	-7	1	0.00	0.01	0.01	
1P	230	-340	35	-1	0	1	44	1	0.01	0.01	0.09	
2	230	-567	23	-0	0	-2	32	1	0.00	0.02	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-352	-3	-60	1	0.5511	1.0205	0.9771	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1B	-352	-3	-108	1	0.5511	1.0205	0.9771	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1C	-352	-3	-60	1	0.5511	1.0070	0.9771	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1D	-352	-3	-108	1	0.5511	1.0070	0.9771	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1E	-341	-3	-60	1	0.5511	1.0199	0.9778	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1F	-341	-3	-108	1	0.5511	1.0199	0.9778	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1G	-341	-3	-60	1	0.5511	1.0068	0.9778	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1H	-341	-3	-108	1	0.5511	1.0068	0.9778	--	--	0.03	--	0.24	Snell. 'zx'= 100
1I	-353	-3	-7	1	0.5511	1.0207	1.0354	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1J	-353	-3	-54	1	0.5511	1.0207	0.9771	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100

1K	-353	-2	-7	1	0.5511	0.9959	1.0354	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1L	-353	-2	-54	1	0.5511	0.9959	0.9771	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1M	-340	-3	-7	1	0.5511	1.0199	1.0342	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 100
1N	-340	-3	-54	1	0.5511	1.0199	0.9779	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1O	-340	-2	-7	1	0.5511	0.9961	1.0342	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1P	-340	-2	-54	1	0.5511	0.9961	0.9779	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
2	-567	-3	-46	1	0.5511	1.0648	0.9711	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 42 NI 131 NF 37 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-478	-109	16	0	8	65	1	0.02	0.02	0.13	
1B	0	-478	-92	16	0	8	57	1	0.01	0.02	0.11	
1C	0	-478	-109	10	0	5	65	1	0.02	0.02	0.13	
1D	0	-478	-92	10	0	5	57	1	0.01	0.02	0.11	
1E	0	-368	-109	16	0	8	65	1	0.02	0.02	0.13	
1F	0	-368	-92	16	0	8	57	1	0.01	0.02	0.11	
1G	0	-368	-109	10	0	5	65	1	0.02	0.02	0.13	
1H	0	-368	-92	10	0	5	57	1	0.01	0.02	0.11	
1I	0	-450	-105	22	0	11	64	1	0.02	0.02	0.13	
1J	0	-450	-96	22	0	11	59	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-450	-105	4	0	2	64	1	0.02	0.02	0.13	
1L	0	-450	-96	4	0	2	59	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-396	-105	22	0	11	64	1	0.02	0.02	0.13	
1N	0	-396	-96	22	0	11	59	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-396	-105	4	0	2	64	1	0.02	0.02	0.13	
1P	0	-396	-96	4	0	2	59	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-691	-166	21	0	11	101	1	0.02	0.03	0.20	
1A	66	-478	-114	16	0	-2	-8	1	0.02	0.02	0.02	
1B	66	-478	-96	16	0	-2	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1C	66	-478	-114	10	0	-1	-8	1	0.02	0.02	0.02	
1D	66	-478	-96	10	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1E	66	-368	-114	16	0	-2	-8	1	0.02	0.02	0.02	
1F	66	-368	-96	16	0	-2	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1G	66	-368	-114	10	0	-1	-8	1	0.02	0.02	0.02	
1H	66	-368	-96	10	0	-1	-5	1	0.01	0.02	0.01	
1I	66	-450	-110	22	0	-3	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1J	66	-450	-100	22	0	-3	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1K	66	-450	-110	4	0	-0	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1L	66	-450	-100	4	0	-0	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1M	66	-396	-110	22	0	-3	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1N	66	-396	-100	22	0	-3	-6	1	0.01	0.02	0.01	
1O	66	-396	-110	4	0	-0	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1P	66	-396	-100	4	0	-0	-6	1	0.01	0.02	0.01	
2	66	-691	-172	21	0	-3	-10	1	0.02	0.03	0.02	
1A	131	-478	-118	16	0	-13	-84	1	0.02	0.02	0.17	
1B	131	-478	-101	16	0	-13	-69	1	0.01	0.02	0.14	
1C	131	-478	-118	10	0	-7	-84	1	0.02	0.02	0.17	
1D	131	-478	-101	10	0	-7	-69	1	0.01	0.02	0.14	
1E	131	-368	-118	16	0	-13	-84	1	0.02	0.02	0.17	
1F	131	-368	-101	16	0	-13	-69	1	0.01	0.02	0.14	
1G	131	-368	-118	10	0	-7	-84	1	0.02	0.02	0.17	
1H	131	-368	-101	10	0	-7	-69	1	0.01	0.02	0.14	
1I	131	-450	-115	22	0	-18	-80	1	0.02	0.02	0.16	
1J	131	-450	-105	22	0	-18	-73	1	0.02	0.02	0.14	
1K	131	-450	-115	4	0	-2	-80	1	0.02	0.02	0.16	
1L	131	-450	-105	4	0	-2	-73	1	0.02	0.02	0.14	
1M	131	-396	-115	22	0	-18	-80	1	0.02	0.02	0.16	
1N	131	-396	-105	22	0	-18	-73	1	0.02	0.02	0.14	
1O	131	-396	-115	4	0	-2	-80	1	0.02	0.02	0.16	
1P	131	-396	-105	4	0	-2	-73	1	0.02	0.02	0.14	
2	131	-691	-178	21	0	-17	-125	1	0.03	0.03	0.25	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-478	-13	-84	1	0.8637	0.9881	0.9858	--	--	0.02	--	0.21	Snell. 'zx'= 57
1B	-478	-13	-69	1	0.8637	0.9881	0.9851	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1C	-478	-7	-84	1	0.8637	0.9868	0.9858	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 57
1D	-478	-7	-69	1	0.8637	0.9868	0.9851	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1E	-368	-13	-84	1	0.8637	0.9909	0.9891	--	--	0.02	--	0.21	Snell. 'zx'= 57
1F	-368	-13	-69	1	0.8637	0.9909	0.9885	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1G	-368	-7	-84	1	0.8637	0.9899	0.9891	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 57
1H	-368	-7	-69	1	0.8637	0.9899	0.9885	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1I	-450	-18	-80	1	0.8637	0.9892	0.9864	--	--	0.02	--	0.21	Snell. 'zx'= 57
1J	-450	-18	-73	1	0.8637	0.9892	0.9862	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 57
1K	-450	-2	-80	1	0.8637	0.9825	0.9864	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1L	-450	-2	-73	1	0.8637	0.9825	0.9862	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'= 57
1M	-396	-18	-80	1	0.8637	0.9905	0.9881	--	--	0.02	--	0.21	Snell. 'zx'= 57
1N	-396	-18	-73	1	0.8637	0.9905	0.9879	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'zx'= 57
1O	-396	-2	-80	1	0.8637	0.9846	0.9881	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57

1P	-396	-2	-73	1	0.8637	0.9846	0.9879	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'zx'=	57
2	-691	-17	-125	1	0.8637	0.9822	0.9786	--	--	0.03	--	0.31	Snell. 'zx'=	57

ASTA NUM. 43 NI 35 NF 138 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-338	91	2	0	2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1B	0	-338	93	2	0	2	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1C	0	-338	91	-2	0	-2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1D	0	-338	93	-2	0	-2	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1E	0	-332	91	2	0	2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1F	0	-332	93	2	0	2	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1G	0	-332	91	-2	0	-2	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1H	0	-332	93	-2	0	-2	-54	1	0.01	0.01	0.11	
1I	0	-336	92	7	0	7	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1J	0	-336	92	7	0	7	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1K	0	-336	92	-7	0	-7	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1L	0	-336	92	-7	0	-7	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1M	0	-334	92	7	0	7	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1N	0	-334	92	7	0	7	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1O	0	-334	92	-7	0	-7	-53	1	0.01	0.01	0.11	
1P	0	-334	92	-7	0	-7	-53	1	0.01	0.01	0.11	
2	0	-572	156	0	0	0	-91	1	0.02	0.02	0.18	
1A	55	-338	88	2	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1B	55	-338	89	2	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	55	-338	88	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1D	55	-338	89	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	55	-332	88	2	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1F	55	-332	89	2	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	55	-332	88	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1H	55	-332	89	-2	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	55	-336	88	7	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1J	55	-336	88	7	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1K	55	-336	88	-7	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1L	55	-336	88	-7	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1M	55	-334	88	7	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1N	55	-334	88	7	0	3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	55	-334	88	-7	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1P	55	-334	88	-7	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.01	
2	55	-572	151	0	0	0	-7	1	0.02	0.02	0.01	
1A	110	-338	84	2	0	-0	43	1	0.01	0.01	0.09	
1B	110	-338	85	2	0	-0	44	1	0.01	0.01	0.09	
1C	110	-338	84	-2	0	0	43	1	0.01	0.01	0.09	
1D	110	-338	85	-2	0	0	44	1	0.01	0.01	0.09	
1E	110	-332	84	2	0	-0	43	1	0.01	0.01	0.09	
1F	110	-332	85	2	0	-0	44	1	0.01	0.01	0.09	
1G	110	-332	84	-2	0	0	43	1	0.01	0.01	0.09	
1H	110	-332	85	-2	0	0	44	1	0.01	0.01	0.09	
1I	110	-336	84	7	0	-1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1J	110	-336	85	7	0	-1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1K	110	-336	84	-7	0	1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1L	110	-336	85	-7	0	1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1M	110	-334	84	7	0	-1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1N	110	-334	85	7	0	-1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1O	110	-334	84	-7	0	1	44	1	0.01	0.01	0.09	
1P	110	-334	85	-7	0	1	44	1	0.01	0.01	0.09	
2	110	-572	146	0	0	-0	75	1	0.02	0.02	0.15	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-338	2	-53	1	0.9052	0.9995	0.9911	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1B	-338	2	-54	1	0.9052	0.9995	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1C	-338	-2	-53	1	0.9052	0.9995	0.9911	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1D	-338	-2	-54	1	0.9052	0.9995	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1E	-332	2	-53	1	0.9052	0.9995	0.9912	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1F	-332	2	-54	1	0.9052	0.9995	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1G	-332	-2	-53	1	0.9052	0.9995	0.9912	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 48
1H	-332	-2	-54	1	0.9052	0.9995	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1I	-336	7	-53	1	0.9052	0.9994	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1J	-336	7	-53	1	0.9052	0.9994	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1K	-336	-7	-53	1	0.9052	0.9994	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1L	-336	-7	-53	1	0.9052	0.9994	0.9911	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1M	-334	7	-53	1	0.9052	0.9994	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1N	-334	7	-53	1	0.9052	0.9994	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1O	-334	-7	-53	1	0.9052	0.9994	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
1P	-334	-7	-53	1	0.9052	0.9994	0.9912	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'zx'= 48
2	-572	0	-91	1	0.9052	0.9994	0.9846	--	--	0.03	--	0.20	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 44 NI 36 NF 35 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-468	-9	4	0	5	14	1	0.00	0.02	0.03	
1B	0	-468	48	4	0	5	-52	1	0.01	0.02	0.10	
1C	0	-468	-9	-6	0	-7	14	1	0.00	0.02	0.03	
1D	0	-468	48	-6	0	-7	-52	1	0.01	0.02	0.10	
1E	0	-463	-9	4	0	5	14	1	0.00	0.02	0.03	
1F	0	-463	48	4	0	5	-52	1	0.01	0.02	0.10	
1G	0	-463	-9	-6	0	-7	14	1	0.00	0.02	0.03	
1H	0	-463	48	-6	0	-7	-52	1	0.01	0.02	0.10	
1I	0	-466	10	2	0	3	-8	1	0.00	0.02	0.02	
1J	0	-466	28	2	0	3	-30	1	0.00	0.02	0.06	
1K	0	-466	10	-4	0	-5	-8	1	0.00	0.02	0.02	
1L	0	-466	28	-4	0	-5	-30	1	0.00	0.02	0.06	
1M	0	-464	10	2	0	3	-8	1	0.00	0.02	0.02	
1N	0	-464	28	2	0	3	-30	1	0.00	0.02	0.06	
1O	0	-464	10	-4	0	-5	-8	1	0.00	0.02	0.02	
1P	0	-464	28	-4	0	-5	-30	1	0.00	0.02	0.06	
2	0	-792	29	-1	0	-1	-31	1	0.00	0.03	0.06	
1A	115	-468	-17	4	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	115	-468	40	4	0	0	-1	1	0.01	0.02	0.00	
1C	115	-468	-17	-6	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	115	-468	40	-6	0	0	-1	1	0.01	0.02	0.00	
1E	115	-463	-17	4	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	115	-463	40	4	0	0	-1	1	0.01	0.02	0.00	
1G	115	-463	-17	-6	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	115	-463	40	-6	0	0	-1	1	0.01	0.02	0.00	
1I	115	-466	2	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	115	-466	20	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	115	-466	2	-4	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	115	-466	20	-4	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	115	-464	2	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	115	-464	20	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	115	-464	2	-4	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	115	-464	20	-4	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
2	115	-792	19	-1	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1A	230	-468	-25	4	0	-5	-26	1	0.00	0.02	0.05	
1B	230	-468	31	4	0	-5	39	1	0.00	0.02	0.08	
1C	230	-468	-25	-6	0	7	-26	1	0.00	0.02	0.05	
1D	230	-468	31	-6	0	7	39	1	0.00	0.02	0.08	
1E	230	-463	-25	4	0	-5	-26	1	0.00	0.02	0.05	
1F	230	-463	31	4	0	-5	39	1	0.00	0.02	0.08	
1G	230	-463	-25	-6	0	7	-26	1	0.00	0.02	0.05	
1H	230	-463	31	-6	0	7	39	1	0.00	0.02	0.08	
1I	230	-466	-6	2	0	-3	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1J	230	-466	12	2	0	-3	17	1	0.00	0.02	0.03	
1K	230	-466	-6	-4	0	5	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1L	230	-466	12	-4	0	5	17	1	0.00	0.02	0.03	
1M	230	-464	-6	2	0	-3	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1N	230	-464	12	2	0	-3	17	1	0.00	0.02	0.03	
1O	230	-464	-6	-4	0	5	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1P	230	-464	12	-4	0	5	17	1	0.00	0.02	0.03	
2	230	-792	8	-1	0	2	12	1	0.00	0.03	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-468	5	-26	1	0.5511	0.9696	0.9900	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
1B	-468	5	-52	1	0.5511	0.9696	0.9724	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1C	-468	7	-26	1	0.5511	0.9696	0.9900	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
1D	-468	7	-52	1	0.5511	0.9696	0.9724	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1E	-463	5	-26	1	0.5511	0.9699	0.9901	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
1F	-463	5	-52	1	0.5511	0.9699	0.9726	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1G	-463	7	-26	1	0.5511	0.9699	0.9901	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
1H	-463	7	-52	1	0.5511	0.9699	0.9726	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'zx'= 100
1I	-466	-3	-8	1	0.5511	0.9697	1.0453	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1J	-466	-3	-30	1	0.5511	0.9697	0.9859	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
1K	-466	5	-8	1	0.5511	0.9697	1.0453	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1L	-466	5	-30	1	0.5511	0.9697	0.9859	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
1M	-464	-3	-8	1	0.5511	0.9698	1.0451	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1N	-464	-3	-30	1	0.5511	0.9698	0.9860	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
1O	-464	5	-8	1	0.5511	0.9698	1.0451	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 100
1P	-464	5	-30	1	0.5511	0.9698	0.9860	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'zx'= 100
2	-792	2	-31	1	0.5511	0.9485	0.9926	--	--	0.06	--	0.12	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 45 NI 137 NF 36 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	--										
	cm	daN			daN*m						
1A	0	-482	-103	3	0	0	64	1	0.01	0.02	0.13
1B	0	-482	-101	3	0	0	63	1	0.01	0.02	0.12
1C	0	-482	-103	-2	0	-0	64	1	0.01	0.02	0.13
1D	0	-482	-101	-2	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.12
1E	0	-471	-103	3	0	0	64	1	0.01	0.02	0.13
1F	0	-471	-101	3	0	0	63	1	0.01	0.02	0.12
1G	0	-471	-103	-2	0	-0	64	1	0.01	0.02	0.13
1H	0	-471	-101	-2	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.12
1I	0	-479	-103	8	0	0	63	1	0.01	0.02	0.13
1J	0	-479	-102	8	0	0	63	1	0.01	0.02	0.13
1K	0	-479	-103	-8	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.13
1L	0	-479	-102	-8	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.13
1M	0	-474	-103	8	0	0	63	1	0.01	0.02	0.13
1N	0	-474	-102	8	0	0	63	1	0.01	0.02	0.13
1O	0	-474	-103	-8	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.13
1P	0	-474	-102	-8	0	-0	63	1	0.01	0.02	0.13
2	0	-814	-177	0	0	0	108	1	0.03	0.03	0.22
1A	66	-482	-108	3	0	-2	-5	1	0.02	0.02	0.01
1B	66	-482	-106	3	0	-2	-5	1	0.02	0.02	0.01
1C	66	-482	-108	-2	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01
1D	66	-482	-106	-2	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01
1E	66	-471	-108	3	0	-2	-5	1	0.02	0.02	0.01
1F	66	-471	-106	3	0	-2	-5	1	0.02	0.02	0.01
1G	66	-471	-108	-2	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01
1H	66	-471	-106	-2	0	2	-5	1	0.02	0.02	0.01
1I	66	-479	-107	8	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01
1J	66	-479	-107	8	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01
1K	66	-479	-107	-8	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01
1L	66	-479	-107	-8	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01
1M	66	-474	-107	8	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01
1N	66	-474	-107	8	0	-5	-5	1	0.02	0.02	0.01
1O	66	-474	-107	-8	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01
1P	66	-474	-107	-8	0	5	-5	1	0.02	0.02	0.01
2	66	-814	-183	0	0	-0	-9	1	0.03	0.03	0.02
1A	131	-482	-112	3	0	-3	-77	1	0.02	0.02	0.15
1B	131	-482	-111	3	0	-3	-76	1	0.02	0.02	0.15
1C	131	-482	-112	-2	0	3	-77	1	0.02	0.02	0.15
1D	131	-482	-111	-2	0	3	-76	1	0.02	0.02	0.15
1E	131	-471	-112	3	0	-3	-77	1	0.02	0.02	0.15
1F	131	-471	-111	3	0	-3	-76	1	0.02	0.02	0.15
1G	131	-471	-112	-2	0	3	-77	1	0.02	0.02	0.15
1H	131	-471	-111	-2	0	3	-76	1	0.02	0.02	0.15
1I	131	-479	-112	8	0	-10	-77	1	0.02	0.02	0.15
1J	131	-479	-111	8	0	-10	-77	1	0.02	0.02	0.15
1K	131	-479	-112	-8	0	10	-77	1	0.02	0.02	0.15
1L	131	-479	-111	-8	0	10	-77	1	0.02	0.02	0.15
1M	131	-474	-112	8	0	-10	-77	1	0.02	0.02	0.15
1N	131	-474	-111	8	0	-10	-77	1	0.02	0.02	0.15
1O	131	-474	-112	-8	0	10	-77	1	0.02	0.02	0.15
1P	131	-474	-111	-8	0	10	-77	1	0.02	0.02	0.15
2	131	-814	-189	0	0	-0	-131	1	0.03	0.03	0.26

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-482	-3	-77	1	0.8637	1.0004	0.9849	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1B	-482	-3	-76	1	0.8637	1.0004	0.9849	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1C	-482	3	-77	1	0.8637	1.0011	0.9849	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1D	-482	3	-76	1	0.8637	1.0011	0.9849	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1E	-471	-3	-77	1	0.8637	1.0004	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1F	-471	-3	-76	1	0.8637	1.0004	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1G	-471	3	-77	1	0.8637	1.0011	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1H	-471	3	-76	1	0.8637	1.0011	0.9852	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'zx'= 57
1I	-479	-10	-77	1	0.8637	1.0006	0.9850	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1J	-479	-10	-77	1	0.8637	1.0006	0.9850	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1K	-479	10	-77	1	0.8637	1.0008	0.9850	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1L	-479	10	-77	1	0.8637	1.0008	0.9850	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1M	-474	-10	-77	1	0.8637	1.0006	0.9851	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1N	-474	-10	-77	1	0.8637	1.0006	0.9851	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1O	-474	10	-77	1	0.8637	1.0008	0.9851	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
1P	-474	10	-77	1	0.8637	1.0008	0.9851	--	--	0.02	--	0.19	Snell. 'zx'= 57
2	-814	-0	-131	1	0.8637	0.9827	0.9739	--	--	0.04	--	0.29	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 46 NI 34 NF 144 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-177	48	0	0	1	-26	1	0.01	0.01	0.05	

1B	0	-177	53	0	0	1	-31	1	0.01	0.01	0.06
1C	0	-177	48	-2	0	-1	-26	1	0.01	0.01	0.05
1D	0	-177	53	-2	0	-1	-31	1	0.01	0.01	0.06
1E	0	-174	48	0	0	1	-26	1	0.01	0.01	0.05
1F	0	-174	53	0	0	1	-31	1	0.01	0.01	0.06
1G	0	-174	48	-2	0	-1	-26	1	0.01	0.01	0.05
1H	0	-174	53	-2	0	-1	-31	1	0.01	0.01	0.06
1I	0	-176	50	2	0	3	-28	1	0.01	0.01	0.06
1J	0	-176	52	2	0	3	-29	1	0.01	0.01	0.06
1K	0	-176	50	-3	0	-3	-28	1	0.01	0.01	0.06
1L	0	-176	52	-3	0	-3	-29	1	0.01	0.01	0.06
1M	0	-175	50	2	0	3	-28	1	0.01	0.01	0.06
1N	0	-175	52	2	0	3	-29	1	0.01	0.01	0.06
1O	0	-175	50	-3	0	-3	-28	1	0.01	0.01	0.06
1P	0	-175	52	-3	0	-3	-29	1	0.01	0.01	0.06
2	0	-297	84	-1	0	-1	-48	1	0.01	0.01	0.10
1A	55	-177	44	0	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00
1B	55	-177	50	0	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01
1C	55	-177	44	-2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00
1D	55	-177	50	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01
1E	55	-174	44	0	0	1	-1	1	0.01	0.01	0.00
1F	55	-174	50	0	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01
1G	55	-174	44	-2	0	-1	-1	1	0.01	0.01	0.00
1H	55	-174	50	-2	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01
1I	55	-176	46	2	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1J	55	-176	48	2	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1K	55	-176	46	-3	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1L	55	-176	48	-3	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1M	55	-175	46	2	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1N	55	-175	48	2	0	2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1O	55	-175	46	-3	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00
1P	55	-175	48	-3	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.00
2	55	-297	79	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.01	0.01
1A	110	-177	40	0	0	1	22	1	0.01	0.01	0.04
1B	110	-177	46	0	0	1	24	1	0.01	0.01	0.05
1C	110	-177	40	-2	0	0	22	1	0.01	0.01	0.04
1D	110	-177	46	-2	0	0	24	1	0.01	0.01	0.05
1E	110	-174	40	0	0	1	22	1	0.01	0.01	0.04
1F	110	-174	46	0	0	1	24	1	0.01	0.01	0.05
1G	110	-174	40	-2	0	0	22	1	0.01	0.01	0.04
1H	110	-174	46	-2	0	0	24	1	0.01	0.01	0.05
1I	110	-176	42	2	0	1	23	1	0.01	0.01	0.04
1J	110	-176	44	2	0	1	23	1	0.01	0.01	0.05
1K	110	-176	42	-3	0	-0	23	1	0.01	0.01	0.04
1L	110	-176	44	-3	0	-0	23	1	0.01	0.01	0.05
1M	110	-175	42	2	0	1	23	1	0.01	0.01	0.04
1N	110	-175	44	2	0	1	23	1	0.01	0.01	0.05
1O	110	-175	42	-3	0	-0	23	1	0.01	0.01	0.04
1P	110	-175	44	-3	0	-0	23	1	0.01	0.01	0.05
2	110	-297	74	-1	0	1	39	1	0.01	0.01	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-177	1	-26	1	0.9052	1.0061	0.9954	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1B	-177	1	-31	1	0.9052	1.0061	0.9958	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1C	-177	-1	-26	1	0.9052	0.9991	0.9954	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1D	-177	-1	-31	1	0.9052	0.9991	0.9958	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1E	-174	1	-26	1	0.9052	1.0060	0.9954	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1F	-174	1	-31	1	0.9052	1.0060	0.9958	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1G	-174	-1	-26	1	0.9052	0.9992	0.9954	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 48
1H	-174	-1	-31	1	0.9052	0.9992	0.9958	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1I	-176	3	-28	1	0.9052	1.0022	0.9955	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1J	-176	3	-29	1	0.9052	1.0022	0.9957	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1K	-176	-3	-28	1	0.9052	1.0003	0.9955	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1L	-176	-3	-29	1	0.9052	1.0003	0.9957	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1M	-175	3	-28	1	0.9052	1.0022	0.9956	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1N	-175	3	-29	1	0.9052	1.0022	0.9957	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1O	-175	-3	-28	1	0.9052	1.0003	0.9956	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
1P	-175	-3	-29	1	0.9052	1.0003	0.9957	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 48
2	-297	-1	-48	1	0.9052	0.9916	0.9923	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 47 NI 33 NF 34 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-222	-40	3	0	3	51	1	0.01	0.01	0.10	
1B	0	-222	91	3	0	3	-100	1	0.01	0.01	0.20	
1C	0	-222	-40	-4	0	-4	51	1	0.01	0.01	0.10	
1D	0	-222	91	-4	0	-4	-100	1	0.01	0.01	0.20	
1E	0	-217	-40	3	0	3	51	1	0.01	0.01	0.10	
1F	0	-217	91	3	0	3	-100	1	0.01	0.01	0.20	

1G	0	-217	-40	-4	0	-4	51	1	0.01	0.01	0.10
1H	0	-217	91	-4	0	-4	-100	1	0.01	0.01	0.20
1I	0	-223	4	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	-223	48	1	0	1	-50	1	0.01	0.01	0.10
1K	0	-223	4	-2	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	-223	48	-2	0	-2	-50	1	0.01	0.01	0.10
1M	0	-215	4	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	-215	48	1	0	1	-50	1	0.01	0.01	0.10
1O	0	-215	4	-2	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	-215	48	-2	0	-2	-50	1	0.01	0.01	0.10
2	0	-370	40	-1	0	-1	-40	1	0.01	0.02	0.08
1A	115	-222	-48	3	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1B	115	-222	83	3	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1C	115	-222	-48	-4	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1D	115	-222	83	-4	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1E	115	-217	-48	3	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1F	115	-217	83	3	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1G	115	-217	-48	-4	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1H	115	-217	83	-4	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1I	115	-223	-4	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	115	-223	39	1	0	-1	0	1	0.01	0.01	0.00
1K	115	-223	-4	-2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	115	-223	39	-2	0	1	0	1	0.01	0.01	0.00
1M	115	-215	-4	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	115	-215	39	1	0	-1	0	1	0.01	0.01	0.00
1O	115	-215	-4	-2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	115	-215	39	-2	0	1	0	1	0.01	0.01	0.00
2	115	-370	29	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1A	230	-222	-56	3	0	-4	-60	1	0.01	0.01	0.12
1B	230	-222	75	3	0	-4	91	1	0.01	0.01	0.18
1C	230	-222	-56	-4	0	5	-60	1	0.01	0.01	0.12
1D	230	-222	75	-4	0	5	91	1	0.01	0.01	0.18
1E	230	-217	-56	3	0	-4	-60	1	0.01	0.01	0.12
1F	230	-217	75	3	0	-4	91	1	0.01	0.01	0.18
1G	230	-217	-56	-4	0	5	-60	1	0.01	0.01	0.12
1H	230	-217	75	-4	0	5	91	1	0.01	0.01	0.18
1I	230	-223	-13	1	0	-3	-10	1	0.00	0.01	0.02
1J	230	-223	31	1	0	-3	41	1	0.00	0.01	0.08
1K	230	-223	-13	-2	0	3	-10	1	0.00	0.01	0.02
1L	230	-223	31	-2	0	3	41	1	0.00	0.01	0.08
1M	230	-215	-13	1	0	-3	-10	1	0.00	0.01	0.02
1N	230	-215	31	1	0	-3	41	1	0.00	0.01	0.08
1O	230	-215	-13	-2	0	3	-10	1	0.00	0.01	0.02
1P	230	-215	31	-2	0	3	41	1	0.00	0.01	0.08
2	230	-370	19	-1	0	1	28	1	0.00	0.02	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-222	-4	-60	1	0.5511	0.9856	0.9856	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1B	-222	-4	-100	1	0.5511	0.9856	0.9856	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'zx'= 100
1C	-222	5	-60	1	0.5511	0.9856	0.9856	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1D	-222	5	-100	1	0.5511	0.9856	0.9856	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'zx'= 100
1E	-217	-4	-60	1	0.5511	0.9859	0.9859	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1F	-217	-4	-100	1	0.5511	0.9859	0.9859	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'zx'= 100
1G	-217	5	-60	1	0.5511	0.9859	0.9859	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'zx'= 100
1H	-217	5	-100	1	0.5511	0.9859	0.9859	--	--	0.02	--	0.22	Snell. 'zx'= 100
1I	-223	-3	-10	1	0.5511	0.9937	1.0146	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1J	-223	-3	-50	1	0.5511	0.9937	0.9855	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 100
1K	-223	3	-10	1	0.5511	0.9892	1.0146	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1L	-223	3	-50	1	0.5511	0.9892	0.9855	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 100
1M	-215	-3	-10	1	0.5511	0.9939	1.0141	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1N	-215	-3	-50	1	0.5511	0.9939	0.9860	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 100
1O	-215	3	-10	1	0.5511	0.9896	1.0141	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 100
1P	-215	3	-50	1	0.5511	0.9896	0.9860	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 100
2	-370	-1	-40	1	0.5511	0.9760	0.9827	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 48 NI 143 NF 33 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-253	-53	2	0	0	33	1	0.01	0.01	0.07	
1B	0	-253	-50	2	0	0	32	1	0.01	0.01	0.06	
1C	0	-253	-53	-0	0	0	33	1	0.01	0.01	0.07	
1D	0	-253	-50	-0	0	0	32	1	0.01	0.01	0.06	
1E	0	-247	-53	2	0	0	33	1	0.01	0.01	0.07	
1F	0	-247	-50	2	0	0	32	1	0.01	0.01	0.06	
1G	0	-247	-53	-0	0	0	33	1	0.01	0.01	0.07	
1H	0	-247	-50	-0	0	0	32	1	0.01	0.01	0.06	
1I	0	-251	-52	4	0	1	33	1	0.01	0.01	0.07	
1J	0	-251	-51	4	0	1	33	1	0.01	0.01	0.06	
1K	0	-251	-52	-3	0	-0	33	1	0.01	0.01	0.07	

1L	0	-251	-51	-3	0	-0	33	1	0.01	0.01	0.06
1M	0	-248	-52	4	0	1	33	1	0.01	0.01	0.07
1N	0	-248	-51	4	0	1	33	1	0.01	0.01	0.06
1O	0	-248	-52	-3	0	-0	33	1	0.01	0.01	0.07
1P	0	-248	-51	-3	0	-0	33	1	0.01	0.01	0.06
2	0	-422	-89	1	0	1	56	1	0.01	0.02	0.11
1A	66	-253	-58	2	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01
1B	66	-253	-54	2	0	1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1C	66	-253	-58	-0	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01
1D	66	-253	-54	-0	0	-1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1E	66	-247	-58	2	0	1	-3	1	0.01	0.01	0.01
1F	66	-247	-54	2	0	1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1G	66	-247	-58	-0	0	-1	-3	1	0.01	0.01	0.01
1H	66	-247	-54	-0	0	-1	-2	1	0.01	0.01	0.00
1I	66	-251	-57	4	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01
1J	66	-251	-56	4	0	3	-2	1	0.01	0.01	0.01
1K	66	-251	-57	-3	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01
1L	66	-251	-56	-3	0	-3	-2	1	0.01	0.01	0.01
1M	66	-248	-57	4	0	3	-3	1	0.01	0.01	0.01
1N	66	-248	-56	4	0	3	-2	1	0.01	0.01	0.01
1O	66	-248	-57	-3	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01
1P	66	-248	-56	-3	0	-3	-2	1	0.01	0.01	0.01
2	66	-422	-95	1	0	-0	-5	1	0.01	0.02	0.01
1A	131	-253	-63	2	0	1	-43	1	0.01	0.01	0.08
1B	131	-253	-59	2	0	1	-39	1	0.01	0.01	0.08
1C	131	-253	-63	-0	0	-2	-43	1	0.01	0.01	0.08
1D	131	-253	-59	-0	0	-2	-39	1	0.01	0.01	0.08
1E	131	-247	-63	2	0	1	-43	1	0.01	0.01	0.08
1F	131	-247	-59	2	0	1	-39	1	0.01	0.01	0.08
1G	131	-247	-63	-0	0	-2	-43	1	0.01	0.01	0.08
1H	131	-247	-59	-0	0	-2	-39	1	0.01	0.01	0.08
1I	131	-251	-61	4	0	4	-41	1	0.01	0.01	0.08
1J	131	-251	-60	4	0	4	-40	1	0.01	0.01	0.08
1K	131	-251	-61	-3	0	-5	-41	1	0.01	0.01	0.08
1L	131	-251	-60	-3	0	-5	-40	1	0.01	0.01	0.08
1M	131	-248	-61	4	0	4	-41	1	0.01	0.01	0.08
1N	131	-248	-60	4	0	4	-40	1	0.01	0.01	0.08
1O	131	-248	-61	-3	0	-5	-41	1	0.01	0.01	0.08
1P	131	-248	-60	-3	0	-5	-40	1	0.01	0.01	0.08
2	131	-422	-101	1	0	-1	-69	1	0.01	0.02	0.14

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-253	1	-43	1	0.8637	1.0055	0.9927	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
1B	-253	1	-39	1	0.8637	1.0055	0.9923	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1C	-253	-2	-43	1	0.8637	0.9994	0.9927	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
1D	-253	-2	-39	1	0.8637	0.9994	0.9923	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1E	-247	1	-43	1	0.8637	1.0054	0.9929	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
1F	-247	1	-39	1	0.8637	1.0054	0.9925	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1G	-247	-2	-43	1	0.8637	0.9994	0.9929	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
1H	-247	-2	-39	1	0.8637	0.9994	0.9925	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 57
1I	-251	4	-41	1	0.8637	1.0026	0.9926	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
1J	-251	4	-40	1	0.8637	1.0026	0.9925	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
1K	-251	-5	-41	1	0.8637	1.0008	0.9926	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
1L	-251	-5	-40	1	0.8637	1.0008	0.9925	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
1M	-248	4	-41	1	0.8637	1.0026	0.9927	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
1N	-248	4	-40	1	0.8637	1.0026	0.9926	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
1O	-248	-5	-41	1	0.8637	1.0008	0.9927	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
1P	-248	-5	-40	1	0.8637	1.0008	0.9926	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'zx'= 57
2	-422	-1	-69	1	0.8637	0.9874	0.9870	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 49 NI 35 NF 34 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	368	-217	18	0	25	359	1	0.02	0.01	0.23	
1B	0	368	-166	18	0	25	282	1	0.01	0.01	0.18	
1C	0	368	-217	-20	0	-29	359	1	0.02	0.01	0.23	
1D	0	368	-166	-20	0	-29	282	1	0.01	0.01	0.18	
1E	0	787	-217	18	0	25	359	1	0.02	0.01	0.23	
1F	0	787	-166	18	0	25	282	1	0.01	0.01	0.18	
1G	0	787	-217	-20	0	-29	359	1	0.02	0.01	0.23	
1H	0	787	-166	-20	0	-29	282	1	0.01	0.01	0.18	
1I	0	-23	-233	6	0	8	380	1	0.02	0.00	0.25	
1J	0	-23	-150	6	0	8	261	1	0.01	0.00	0.17	
1K	0	-23	-233	-8	0	-12	380	1	0.02	0.00	0.25	
1L	0	-23	-150	-8	0	-12	261	1	0.01	0.00	0.17	
1M	0	1177	-233	6	0	8	380	1	0.02	0.02	0.25	
1N	0	1177	-150	6	0	8	261	1	0.01	0.02	0.17	
1O	0	1177	-233	-8	0	-12	380	1	0.02	0.02	0.25	
1P	0	1177	-150	-8	0	-12	261	1	0.01	0.02	0.17	

2	0	962	-328	-2	0	-4	537	1	0.02	0.01	0.35
1A	90	368	-236	18	0	9	155	1	0.02	0.01	0.10
1B	90	368	-184	18	0	9	125	1	0.01	0.01	0.08
1C	90	368	-236	-20	0	-12	155	1	0.02	0.01	0.10
1D	90	368	-184	-20	0	-12	125	1	0.01	0.01	0.08
1E	90	787	-236	18	0	9	155	1	0.02	0.01	0.10
1F	90	787	-184	18	0	9	125	1	0.01	0.01	0.08
1G	90	787	-236	-20	0	-12	155	1	0.02	0.01	0.10
1H	90	787	-184	-20	0	-12	125	1	0.01	0.01	0.08
1I	90	-23	-252	6	0	2	162	1	0.02	0.00	0.11
1J	90	-23	-168	6	0	2	118	1	0.01	0.00	0.08
1K	90	-23	-252	-8	0	-4	162	1	0.02	0.00	0.11
1L	90	-23	-168	-8	0	-4	118	1	0.01	0.00	0.08
1M	90	1177	-252	6	0	2	162	1	0.02	0.02	0.11
1N	90	1177	-168	6	0	2	118	1	0.01	0.02	0.08
1O	90	1177	-252	-8	0	-4	162	1	0.02	0.02	0.11
1P	90	1177	-168	-8	0	-4	118	1	0.01	0.02	0.08
2	90	962	-352	-2	0	-2	232	1	0.03	0.01	0.15
1A	180	368	-255	18	0	-7	-66	1	0.02	0.01	0.04
1B	180	368	-203	18	0	-7	-49	1	0.02	0.01	0.03
1C	180	368	-255	-20	0	6	-66	1	0.02	0.01	0.04
1D	180	368	-203	-20	0	6	-49	1	0.02	0.01	0.03
1E	180	787	-255	18	0	-7	-66	1	0.02	0.01	0.04
1F	180	787	-203	18	0	-7	-49	1	0.02	0.01	0.03
1G	180	787	-255	-20	0	6	-66	1	0.02	0.01	0.04
1H	180	787	-203	-20	0	6	-49	1	0.02	0.01	0.03
1I	180	-23	-270	6	0	-3	-73	1	0.02	0.00	0.05
1J	180	-23	-187	6	0	-3	-42	1	0.01	0.00	0.03
1K	180	-23	-270	-8	0	3	-73	1	0.02	0.00	0.05
1L	180	-23	-187	-8	0	3	-42	1	0.01	0.00	0.03
1M	180	1177	-270	6	0	-3	-73	1	0.02	0.02	0.05
1N	180	1177	-187	6	0	-3	-42	1	0.01	0.02	0.03
1O	180	1177	-270	-8	0	3	-73	1	0.02	0.02	0.05
1P	180	1177	-187	-8	0	3	-42	1	0.01	0.02	0.03
2	180	962	-376	-2	0	-0	-96	1	0.03	0.01	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-23	8	380	1	0.7344	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1J	-23	8	261	1	0.7344	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 77
1K	-23	-12	380	1	0.7344	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 77
1L	-23	-12	261	1	0.7344	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 50 NI 38 NF 35 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	403	202	17	0	6	-49	1	0.01	0.01	0.03	
1B	0	403	253	17	0	6	-66	1	0.02	0.01	0.04	
1C	0	403	202	-9	0	3	-49	1	0.01	0.01	0.03	
1D	0	403	253	-9	0	3	-66	1	0.02	0.01	0.04	
1E	0	782	202	17	0	6	-49	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	782	253	17	0	6	-66	1	0.02	0.01	0.04	
1G	0	782	202	-9	0	3	-49	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	782	253	-9	0	3	-66	1	0.02	0.01	0.04	
1I	0	73	187	10	0	6	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	73	269	10	0	6	-73	1	0.02	0.00	0.05	
1K	0	73	187	-2	0	3	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	73	269	-2	0	3	-73	1	0.02	0.00	0.05	
1M	0	1111	187	10	0	6	-42	1	0.01	0.02	0.03	
1N	0	1111	269	10	0	6	-73	1	0.02	0.02	0.05	
1O	0	1111	187	-2	0	3	-42	1	0.01	0.02	0.03	
1P	0	1111	269	-2	0	3	-73	1	0.02	0.02	0.05	
2	0	992	374	7	0	8	-96	1	0.03	0.01	0.06	
1A	90	403	183	17	0	-10	124	1	0.01	0.01	0.08	
1B	90	403	235	17	0	-10	154	1	0.02	0.01	0.10	
1C	90	403	183	-9	0	12	124	1	0.01	0.01	0.08	
1D	90	403	235	-9	0	12	154	1	0.02	0.01	0.10	
1E	90	782	183	17	0	-10	124	1	0.01	0.01	0.08	
1F	90	782	235	17	0	-10	154	1	0.02	0.01	0.10	
1G	90	782	183	-9	0	12	124	1	0.01	0.01	0.08	
1H	90	782	235	-9	0	12	154	1	0.02	0.01	0.10	
1I	90	73	168	10	0	-3	117	1	0.01	0.00	0.08	
1J	90	73	250	10	0	-3	161	1	0.02	0.00	0.10	
1K	90	73	168	-2	0	5	117	1	0.01	0.00	0.08	
1L	90	73	250	-2	0	5	161	1	0.02	0.00	0.10	
1M	90	1111	168	10	0	-3	117	1	0.01	0.02	0.08	
1N	90	1111	250	10	0	-3	161	1	0.02	0.02	0.10	
1O	90	1111	168	-2	0	5	117	1	0.01	0.02	0.08	
1P	90	1111	250	-2	0	5	161	1	0.02	0.02	0.10	

2	90	992	350	7	0	2	230	1	0.03	0.01	0.15
1A	180	403	165	17	0	-26	281	1	0.01	0.01	0.18
1B	180	403	216	17	0	-26	357	1	0.02	0.01	0.23
1C	180	403	165	-9	0	20	281	1	0.01	0.01	0.18
1D	180	403	216	-9	0	20	357	1	0.02	0.01	0.23
1E	180	782	165	17	0	-26	281	1	0.01	0.01	0.18
1F	180	782	216	17	0	-26	357	1	0.02	0.01	0.23
1G	180	782	165	-9	0	20	281	1	0.01	0.01	0.18
1H	180	782	216	-9	0	20	357	1	0.02	0.01	0.23
1I	180	73	150	10	0	-12	261	1	0.01	0.00	0.17
1J	180	73	231	10	0	-12	377	1	0.02	0.00	0.25
1K	180	73	150	-2	0	7	261	1	0.01	0.00	0.17
1L	180	73	231	-2	0	7	377	1	0.02	0.00	0.25
1M	180	1111	150	10	0	-12	261	1	0.01	0.02	0.17
1N	180	1111	231	10	0	-12	377	1	0.02	0.02	0.25
1O	180	1111	150	-2	0	7	261	1	0.01	0.02	0.17
1P	180	1111	231	-2	0	7	377	1	0.02	0.02	0.25
2	180	992	326	7	0	-5	534	1	0.02	0.01	0.35

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 51 NI 39 NF 38 Lungh. 280.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	243	29	0	0	-2	-5	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	243	32	0	0	-2	-10	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	243	29	-1	0	-3	-5	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	243	32	-1	0	-3	-10	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	275	29	0	0	-2	-5	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	275	32	0	0	-2	-10	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	275	29	-1	0	-3	-5	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	275	32	-1	0	-3	-10	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	246	25	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	246	36	1	0	-1	-15	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	246	25	-1	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	246	36	-1	0	-4	-15	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	272	25	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	272	36	1	0	-1	-15	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	272	25	-1	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	272	36	-1	0	-4	-15	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	437	40	-0	0	-4	-12	1	0.00	0.01	0.01	
1A	140	243	-0	0	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1B	140	243	3	0	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1C	140	243	-0	-1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1D	140	243	3	-1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1E	140	275	-0	0	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1F	140	275	3	0	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1G	140	275	-0	-1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1H	140	275	3	-1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1I	140	246	-4	1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1J	140	246	7	1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1K	140	246	-4	-1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1L	140	246	7	-1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1M	140	272	-4	1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1N	140	272	7	1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1O	140	272	-4	-1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
1P	140	272	7	-1	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01	
2	140	437	2	-0	0	-4	18	1	0.00	0.01	0.01	
1A	280	243	-29	0	0	-3	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1B	280	243	-26	0	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	280	243	-29	-1	0	-1	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1D	280	243	-26	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	280	275	-29	0	0	-3	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1F	280	275	-26	0	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	280	275	-29	-1	0	-1	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1H	280	275	-26	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	280	246	-33	1	0	-4	-11	1	0.00	0.00	0.01	
1J	280	246	-22	1	0	-4	4	1	0.00	0.00	0.00	
1K	280	246	-33	-1	0	-1	-11	1	0.00	0.00	0.01	
1L	280	246	-22	-1	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.00	
1M	280	272	-33	1	0	-4	-11	1	0.00	0.00	0.01	
1N	280	272	-22	1	0	-4	4	1	0.00	0.00	0.00	
1O	280	272	-33	-1	0	-1	-11	1	0.00	0.00	0.01	
1P	280	272	-22	-1	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.00	
2	280	437	-35	-0	0	-4	-5	1	0.00	0.01	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 52 NI 42 NF 39 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	205	-248	12	0	25	405	1	0.02	0.00	0.26	
1B	0	205	-194	12	0	25	327	1	0.01	0.00	0.21	
1C	0	205	-248	-14	0	-21	405	1	0.02	0.00	0.26	
1D	0	205	-194	-14	0	-21	327	1	0.01	0.00	0.21	
1E	0	523	-248	12	0	25	405	1	0.02	0.01	0.26	
1F	0	523	-194	12	0	25	327	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	523	-248	-14	0	-21	405	1	0.02	0.01	0.26	
1H	0	523	-194	-14	0	-21	327	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	-132	-254	4	0	10	413	1	0.02	0.00	0.27	
1J	0	-132	-188	4	0	10	319	1	0.01	0.00	0.21	
1K	0	-132	-254	-6	0	-6	413	1	0.02	0.00	0.27	
1L	0	-132	-188	-6	0	-6	319	1	0.01	0.00	0.21	
1M	0	859	-254	4	0	10	413	1	0.02	0.01	0.27	
1N	0	859	-188	4	0	10	319	1	0.01	0.01	0.21	
1O	0	859	-254	-6	0	-6	413	1	0.02	0.01	0.27	
1P	0	859	-188	-6	0	-6	319	1	0.01	0.01	0.21	
2	0	610	-377	-2	0	3	614	1	0.03	0.01	0.40	
1A	90	205	-266	12	0	14	174	1	0.02	0.00	0.11	
1B	90	205	-213	12	0	14	143	1	0.02	0.00	0.09	
1C	90	205	-266	-14	0	-8	174	1	0.02	0.00	0.11	
1D	90	205	-213	-14	0	-8	143	1	0.02	0.00	0.09	
1E	90	523	-266	12	0	14	174	1	0.02	0.01	0.11	
1F	90	523	-213	12	0	14	143	1	0.02	0.01	0.09	
1G	90	523	-266	-14	0	-8	174	1	0.02	0.01	0.11	
1H	90	523	-213	-14	0	-8	143	1	0.02	0.01	0.09	
1I	90	-132	-273	4	0	7	176	1	0.02	0.00	0.11	
1J	90	-132	-206	4	0	7	142	1	0.02	0.00	0.09	
1K	90	-132	-273	-6	0	-1	176	1	0.02	0.00	0.11	
1L	90	-132	-206	-6	0	-1	142	1	0.02	0.00	0.09	
1M	90	859	-273	4	0	7	176	1	0.02	0.01	0.11	
1N	90	859	-206	4	0	7	142	1	0.02	0.01	0.09	
1O	90	859	-273	-6	0	-1	176	1	0.02	0.01	0.11	
1P	90	859	-206	-6	0	-1	142	1	0.02	0.01	0.09	
2	90	610	-401	-2	0	5	263	1	0.03	0.01	0.17	
1A	180	205	-285	12	0	2	-73	1	0.02	0.00	0.05	
1B	180	205	-231	12	0	2	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1C	180	205	-285	-14	0	6	-73	1	0.02	0.00	0.05	
1D	180	205	-231	-14	0	6	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1E	180	523	-285	12	0	2	-73	1	0.02	0.01	0.05	
1F	180	523	-231	12	0	2	-57	1	0.02	0.01	0.04	
1G	180	523	-285	-14	0	6	-73	1	0.02	0.01	0.05	
1H	180	523	-231	-14	0	6	-57	1	0.02	0.01	0.04	
1I	180	-132	-291	4	0	3	-78	1	0.02	0.00	0.05	
1J	180	-132	-225	4	0	3	-52	1	0.02	0.00	0.03	
1K	180	-132	-291	-6	0	5	-78	1	0.02	0.00	0.05	
1L	180	-132	-225	-6	0	5	-52	1	0.02	0.00	0.03	
1M	180	859	-291	4	0	3	-78	1	0.02	0.01	0.05	
1N	180	859	-225	4	0	3	-52	1	0.02	0.01	0.03	
1O	180	859	-291	-6	0	5	-78	1	0.02	0.01	0.05	
1P	180	859	-225	-6	0	5	-52	1	0.02	0.01	0.03	
2	180	610	-425	-2	0	6	-108	1	0.03	0.01	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-132	10	413	1	0.7344	1.0002	0.9998	--	--	0.00	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1J	-132	10	319	1	0.7344	1.0002	0.9999	--	--	0.00	--	0.21	Snell. 'yx'= 77
1K	-132	-6	413	1	0.7344	0.9987	0.9998	--	--	0.00	--	0.27	Snell. 'yx'= 77
1L	-132	-6	319	1	0.7344	0.9987	0.9999	--	--	0.00	--	0.21	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 53 NI 43 NF 42 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	1006	280	20	0	6	-70	1	0.02	0.01	0.05
1B	0	1006	350	20	0	6	-92	1	0.03	0.01	0.06
1C	0	1006	280	-22	0	-7	-70	1	0.02	0.01	0.05
1D	0	1006	350	-22	0	-7	-92	1	0.03	0.01	0.06
1E	0	1392	280	20	0	6	-70	1	0.02	0.02	0.05
1F	0	1392	350	20	0	6	-92	1	0.03	0.02	0.06
1G	0	1392	280	-22	0	-7	-70	1	0.02	0.02	0.05
1H	0	1392	350	-22	0	-7	-92	1	0.03	0.02	0.06
1I	0	808	262	8	0	3	-63	1	0.02	0.01	0.04
1J	0	808	368	8	0	3	-99	1	0.03	0.01	0.06
1K	0	808	262	-9	0	-4	-63	1	0.02	0.01	0.04
1L	0	808	368	-9	0	-4	-99	1	0.03	0.01	0.06
1M	0	1590	262	8	0	3	-63	1	0.02	0.02	0.04
1N	0	1590	368	8	0	3	-99	1	0.03	0.02	0.06
1O	0	1590	262	-9	0	-4	-63	1	0.02	0.02	0.04
1P	0	1590	368	-9	0	-4	-99	1	0.03	0.02	0.06
2	0	2010	520	-1	0	-1	-135	1	0.04	0.03	0.09
1A	90	1006	261	20	0	-13	173	1	0.02	0.01	0.11
1B	90	1006	331	20	0	-13	215	1	0.02	0.01	0.14
1C	90	1006	261	-22	0	12	173	1	0.02	0.01	0.11
1D	90	1006	331	-22	0	12	215	1	0.02	0.01	0.14
1E	90	1392	261	20	0	-13	173	1	0.02	0.02	0.11
1F	90	1392	331	20	0	-13	215	1	0.02	0.02	0.14
1G	90	1392	261	-22	0	12	173	1	0.02	0.02	0.11
1H	90	1392	331	-22	0	12	215	1	0.02	0.02	0.14
1I	90	808	243	8	0	-4	164	1	0.02	0.01	0.11
1J	90	808	349	8	0	-4	223	1	0.03	0.01	0.15
1K	90	808	243	-9	0	4	164	1	0.02	0.01	0.11
1L	90	808	349	-9	0	4	223	1	0.03	0.01	0.15
1M	90	1590	243	8	0	-4	164	1	0.02	0.02	0.11
1N	90	1590	349	8	0	-4	223	1	0.03	0.02	0.15
1O	90	1590	243	-9	0	4	164	1	0.02	0.02	0.11
1P	90	1590	349	-9	0	4	223	1	0.03	0.02	0.15
2	90	2010	496	-1	0	-0	322	1	0.04	0.03	0.21
1A	180	1006	242	20	0	-31	399	1	0.02	0.01	0.26
1B	180	1006	313	20	0	-31	505	1	0.02	0.01	0.33
1C	180	1006	242	-22	0	32	399	1	0.02	0.01	0.26
1D	180	1006	313	-22	0	32	505	1	0.02	0.01	0.33
1E	180	1392	242	20	0	-31	399	1	0.02	0.02	0.26
1F	180	1392	313	20	0	-31	505	1	0.02	0.02	0.33
1G	180	1392	242	-22	0	32	399	1	0.02	0.02	0.26
1H	180	1392	313	-22	0	32	505	1	0.02	0.02	0.33
1I	180	808	225	8	0	-11	375	1	0.02	0.01	0.24
1J	180	808	330	8	0	-11	529	1	0.02	0.01	0.34
1K	180	808	225	-9	0	12	375	1	0.02	0.01	0.24
1L	180	808	330	-9	0	12	529	1	0.02	0.01	0.34
1M	180	1590	225	8	0	-11	375	1	0.02	0.02	0.24
1N	180	1590	330	8	0	-11	529	1	0.02	0.02	0.34
1O	180	1590	225	-9	0	12	375	1	0.02	0.02	0.24
1P	180	1590	330	-9	0	12	529	1	0.02	0.02	0.34
2	180	2010	472	-1	0	0	758	1	0.03	0.03	0.49

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 54 NI 46 NF 43 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	352	16	3	0	4	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	352	26	3	0	4	-9	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	352	16	-2	0	-3	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	352	26	-2	0	-3	-9	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	463	16	3	0	4	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	463	26	3	0	4	-9	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	463	16	-2	0	-3	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	463	26	-2	0	-3	-9	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	280	6	3	0	2	7	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	280	37	3	0	2	-18	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	280	6	-2	0	-2	7	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	280	37	-2	0	-2	-18	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	535	6	3	0	2	7	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	535	37	3	0	2	-18	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	535	6	-2	0	-2	7	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	535	37	-2	0	-2	-18	1	0.00	0.01	0.01	
2	0	687	29	1	0	1	-8	1	0.00	0.01	0.01	
1A	80	352	-0	3	0	1	5	1	0.00	0.01	0.00	
1B	80	352	10	3	0	1	5	1	0.00	0.01	0.00	
1C	80	352	-0	-2	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.00	

1D	80	352	10	-2	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.00
1E	80	463	-0	3	0	1	5	1	0.00	0.01	0.00
1F	80	463	10	3	0	1	5	1	0.00	0.01	0.00
1G	80	463	-0	-2	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.00
1H	80	463	10	-2	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.00
1I	80	280	-11	3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1J	80	280	20	3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1K	80	280	-11	-2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1L	80	280	20	-2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1M	80	535	-11	3	0	0	5	1	0.00	0.01	0.00
1N	80	535	20	3	0	0	5	1	0.00	0.01	0.00
1O	80	535	-11	-2	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.00
1P	80	535	20	-2	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.00
2	80	687	8	1	0	-0	6	1	0.00	0.01	0.00
1A	160	352	-17	3	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00
1B	160	352	-7	3	0	-2	6	1	0.00	0.01	0.00
1C	160	352	-17	-2	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00
1D	160	352	-7	-2	0	1	6	1	0.00	0.01	0.00
1E	160	463	-17	3	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00
1F	160	463	-7	3	0	-2	6	1	0.00	0.01	0.00
1G	160	463	-17	-2	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00
1H	160	463	-7	-2	0	1	6	1	0.00	0.01	0.00
1I	160	280	-27	3	0	-2	-10	1	0.00	0.00	0.01
1J	160	280	4	3	0	-2	15	1	0.00	0.00	0.01
1K	160	280	-27	-2	0	1	-10	1	0.00	0.00	0.01
1L	160	280	4	-2	0	1	15	1	0.00	0.00	0.01
1M	160	535	-27	3	0	-2	-10	1	0.00	0.01	0.01
1N	160	535	4	3	0	-2	15	1	0.00	0.01	0.01
1O	160	535	-27	-2	0	1	-10	1	0.00	0.01	0.01
1P	160	535	4	-2	0	1	15	1	0.00	0.01	0.01
2	160	687	-13	1	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 55 NI 47 NF 46 Lungh. 161.7 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	480	-181	17	0	24	271	1	0.01	0.01	0.18	
1B	0	480	-125	17	0	24	197	1	0.01	0.01	0.13	
1C	0	480	-181	-16	0	-22	271	1	0.01	0.01	0.18	
1D	0	480	-125	-16	0	-22	197	1	0.01	0.01	0.13	
1E	0	935	-181	17	0	24	271	1	0.01	0.01	0.18	
1F	0	935	-125	17	0	24	197	1	0.01	0.01	0.13	
1G	0	935	-181	-16	0	-22	271	1	0.01	0.01	0.18	
1H	0	935	-125	-16	0	-22	197	1	0.01	0.01	0.13	
1I	0	74	-199	7	0	10	292	1	0.01	0.00	0.19	
1J	0	74	-107	7	0	10	175	1	0.01	0.00	0.11	
1K	0	74	-199	-6	0	-7	292	1	0.01	0.00	0.19	
1L	0	74	-107	-6	0	-7	175	1	0.01	0.00	0.11	
1M	0	1341	-199	7	0	10	292	1	0.01	0.02	0.19	
1N	0	1341	-107	7	0	10	175	1	0.01	0.02	0.11	
1O	0	1341	-199	-6	0	-7	292	1	0.01	0.02	0.19	
1P	0	1341	-107	-6	0	-7	175	1	0.01	0.02	0.11	
2	0	1186	-262	1	0	2	391	1	0.02	0.02	0.25	
1A	81	480	-198	17	0	10	118	1	0.01	0.01	0.08	
1B	81	480	-142	17	0	10	89	1	0.01	0.01	0.06	
1C	81	480	-198	-16	0	-9	118	1	0.01	0.01	0.08	
1D	81	480	-142	-16	0	-9	89	1	0.01	0.01	0.06	
1E	81	935	-198	17	0	10	118	1	0.01	0.01	0.08	
1F	81	935	-142	17	0	10	89	1	0.01	0.01	0.06	
1G	81	935	-198	-16	0	-9	118	1	0.01	0.01	0.08	
1H	81	935	-142	-16	0	-9	89	1	0.01	0.01	0.06	
1I	81	74	-216	7	0	4	125	1	0.02	0.00	0.08	
1J	81	74	-124	7	0	4	82	1	0.01	0.00	0.05	
1K	81	74	-216	-6	0	-2	125	1	0.02	0.00	0.08	
1L	81	74	-124	-6	0	-2	82	1	0.01	0.00	0.05	
1M	81	1341	-216	7	0	4	125	1	0.02	0.02	0.08	
1N	81	1341	-124	7	0	4	82	1	0.01	0.02	0.05	
1O	81	1341	-216	-6	0	-2	125	1	0.02	0.02	0.08	
1P	81	1341	-124	-6	0	-2	82	1	0.01	0.02	0.05	
2	81	1186	-284	1	0	1	170	1	0.02	0.02	0.11	
1A	162	480	-215	17	0	-3	-49	1	0.02	0.01	0.03	
1B	162	480	-158	17	0	-3	-33	1	0.01	0.01	0.02	
1C	162	480	-215	-16	0	4	-49	1	0.02	0.01	0.03	
1D	162	480	-158	-16	0	4	-33	1	0.01	0.01	0.02	
1E	162	935	-215	17	0	-3	-49	1	0.02	0.01	0.03	
1F	162	935	-158	17	0	-3	-33	1	0.01	0.01	0.02	
1G	162	935	-215	-16	0	4	-49	1	0.02	0.01	0.03	

1H	162	935	-158	-16	0	4	-33	1	0.01	0.01	0.02
1I	162	74	-232	7	0	-2	-57	1	0.02	0.00	0.04
1J	162	74	-141	7	0	-2	-25	1	0.01	0.00	0.02
1K	162	74	-232	-6	0	3	-57	1	0.02	0.00	0.04
1L	162	74	-141	-6	0	3	-25	1	0.01	0.00	0.02
1M	162	1341	-232	7	0	-2	-57	1	0.02	0.02	0.04
1N	162	1341	-141	7	0	-2	-25	1	0.01	0.02	0.02
1O	162	1341	-232	-6	0	3	-57	1	0.02	0.02	0.04
1P	162	1341	-141	-6	0	3	-25	1	0.01	0.02	0.02
2	162	1186	-306	1	0	1	-68	1	0.02	0.02	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 56 NI 50 NF 47 Lungh. 158.3 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	156	189	20	0	5	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	156	249	20	0	5	-58	1	0.02	0.00	0.04	
1C	0	156	189	-17	0	-5	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	156	249	-17	0	-5	-58	1	0.02	0.00	0.04	
1E	0	492	189	20	0	5	-41	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	492	249	20	0	5	-58	1	0.02	0.01	0.04	
1G	0	492	189	-17	0	-5	-41	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	492	249	-17	0	-5	-58	1	0.02	0.01	0.04	
1I	0	-167	171	9	0	3	-34	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	-167	267	9	0	3	-65	1	0.02	0.00	0.04	
1K	0	-167	171	-5	0	-3	-34	1	0.01	0.00	0.02	
1L	0	-167	267	-5	0	-3	-65	1	0.02	0.00	0.04	
1M	0	814	171	9	0	3	-34	1	0.01	0.01	0.02	
1N	0	814	267	9	0	3	-65	1	0.02	0.01	0.04	
1O	0	814	171	-5	0	-3	-34	1	0.01	0.01	0.02	
1P	0	814	267	-5	0	-3	-65	1	0.02	0.01	0.04	
2	0	543	359	3	0	-0	-82	1	0.03	0.01	0.05	
1A	79	156	172	20	0	-12	102	1	0.01	0.00	0.07	
1B	79	156	232	20	0	-12	133	1	0.02	0.00	0.09	
1C	79	156	172	-17	0	8	102	1	0.01	0.00	0.07	
1D	79	156	232	-17	0	8	133	1	0.02	0.00	0.09	
1E	79	492	172	20	0	-12	102	1	0.01	0.01	0.07	
1F	79	492	232	20	0	-12	133	1	0.02	0.01	0.09	
1G	79	492	172	-17	0	8	102	1	0.01	0.01	0.07	
1H	79	492	232	-17	0	8	133	1	0.02	0.01	0.09	
1I	79	-167	155	9	0	-5	95	1	0.01	0.00	0.06	
1J	79	-167	250	9	0	-5	139	1	0.02	0.00	0.09	
1K	79	-167	155	-5	0	1	95	1	0.01	0.00	0.06	
1L	79	-167	250	-5	0	1	139	1	0.02	0.00	0.09	
1M	79	814	155	9	0	-5	95	1	0.01	0.01	0.06	
1N	79	814	250	9	0	-5	139	1	0.02	0.01	0.09	
1O	79	814	155	-5	0	1	95	1	0.01	0.01	0.06	
1P	79	814	250	-5	0	1	139	1	0.02	0.01	0.09	
2	79	543	338	3	0	-3	194	1	0.03	0.01	0.13	
1A	158	156	156	20	0	-28	232	1	0.01	0.00	0.15	
1B	158	156	216	20	0	-28	310	1	0.02	0.00	0.20	
1C	158	156	156	-17	0	21	232	1	0.01	0.00	0.15	
1D	158	156	216	-17	0	21	310	1	0.02	0.00	0.20	
1E	158	492	156	20	0	-28	232	1	0.01	0.01	0.15	
1F	158	492	216	20	0	-28	310	1	0.02	0.01	0.20	
1G	158	492	156	-17	0	21	232	1	0.01	0.01	0.15	
1H	158	492	216	-17	0	21	310	1	0.02	0.01	0.20	
1I	158	-167	138	9	0	-12	211	1	0.01	0.00	0.14	
1J	158	-167	234	9	0	-12	331	1	0.02	0.00	0.21	
1K	158	-167	138	-5	0	6	211	1	0.01	0.00	0.14	
1L	158	-167	234	-5	0	6	331	1	0.02	0.00	0.21	
1M	158	814	138	9	0	-12	211	1	0.01	0.01	0.14	
1N	158	814	234	9	0	-12	331	1	0.02	0.01	0.21	
1O	158	814	138	-5	0	6	211	1	0.01	0.01	0.14	
1P	158	814	234	-5	0	6	331	1	0.02	0.01	0.21	
2	158	543	317	3	0	-5	453	1	0.02	0.01	0.29	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-167	-12	211	1	0.8009	0.9994	0.9999	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 68
1J	-167	-12	331	1	0.8009	0.9994	0.9997	--	--	0.00	--	0.22	Snell. 'yx'= 68

1K	-167	6	211	1	0.8009	0.9990	0.9999	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 68
1L	-167	6	331	1	0.8009	0.9990	0.9997	--	--	0.00	--	0.22	Snell. 'yx'= 68

ASTA NUM. 57 NI 51 NF 50 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-174	14	2	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-174	23	2	0	2	-7	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-174	14	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-174	23	-1	0	-1	-7	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	-102	14	2	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	-102	23	2	0	2	-7	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	-102	14	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	-102	23	-1	0	-1	-7	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-182	4	2	0	2	8	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-182	34	2	0	2	-15	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-182	4	-1	0	-1	8	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-182	34	-1	0	-1	-15	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	-94	4	2	0	2	8	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-94	34	2	0	2	-15	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-94	4	-1	0	-1	8	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-94	34	-1	0	-1	-15	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-227	25	1	0	1	-6	1	0.00	0.00	0.00	
1A	80	-174	-2	2	0	1	5	1	0.00	0.00	0.00	
1B	80	-174	7	2	0	1	5	1	0.00	0.00	0.00	
1C	80	-174	-2	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1D	80	-174	7	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1E	80	-102	-2	2	0	1	5	1	0.00	0.00	0.00	
1F	80	-102	7	2	0	1	5	1	0.00	0.00	0.00	
1G	80	-102	-2	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1H	80	-102	7	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1I	80	-182	-13	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1J	80	-182	17	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1K	80	-182	-13	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1L	80	-182	17	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1M	80	-94	-13	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1N	80	-94	17	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1O	80	-94	-13	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1P	80	-94	17	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
2	80	-227	4	1	0	0	6	1	0.00	0.00	0.00	
1A	160	-174	-19	2	0	-1	-4	1	0.00	0.00	0.00	
1B	160	-174	-10	2	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.00	
1C	160	-174	-19	-1	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.00	
1D	160	-174	-10	-1	0	0	4	1	0.00	0.00	0.00	
1E	160	-102	-19	2	0	-1	-4	1	0.00	0.00	0.00	
1F	160	-102	-10	2	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.00	
1G	160	-102	-19	-1	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.00	
1H	160	-102	-10	-1	0	0	4	1	0.00	0.00	0.00	
1I	160	-182	-29	2	0	-2	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1J	160	-182	1	2	0	-2	12	1	0.00	0.00	0.01	
1K	160	-182	-29	-1	0	1	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1L	160	-182	1	-1	0	1	12	1	0.00	0.00	0.01	
1M	160	-94	-29	2	0	-2	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1N	160	-94	1	2	0	-2	12	1	0.00	0.00	0.01	
1O	160	-94	-29	-1	0	1	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1P	160	-94	1	-1	0	1	12	1	0.00	0.00	0.01	
2	160	-227	-18	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-174	2	5	1	0.7960	0.9988	1.0027	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1B	-174	2	-7	1	0.7960	0.9988	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1C	-174	-1	5	1	0.7960	0.9992	1.0027	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1D	-174	-1	-7	1	0.7960	0.9992	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1E	-102	2	5	1	0.7960	0.9993	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1F	-102	2	-7	1	0.7960	0.9993	1.0009	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1G	-102	-1	5	1	0.7960	0.9995	1.0016	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1H	-102	-1	-7	1	0.7960	0.9995	1.0009	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1I	-182	2	-12	1	0.7960	0.9983	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1J	-182	2	-15	1	0.7960	0.9983	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1K	-182	-1	-12	1	0.7960	0.9982	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1L	-182	-1	-15	1	0.7960	0.9982	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1M	-94	2	-12	1	0.7960	0.9991	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1N	-94	2	-15	1	0.7960	0.9991	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1O	-94	-1	-12	1	0.7960	0.9991	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1P	-94	-1	-15	1	0.7960	0.9991	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
2	-227	1	6	1	0.7960	0.9979	1.0026	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 58 NI 54 NF 51 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	114	-196	16	0	22	287	1	0.01	0.00	0.19	
1B	0	114	-141	16	0	22	214	1	0.01	0.00	0.14	
1C	0	114	-196	-24	0	-33	287	1	0.01	0.00	0.19	
1D	0	114	-141	-24	0	-33	214	1	0.01	0.00	0.14	
1E	0	469	-196	16	0	22	287	1	0.01	0.01	0.19	
1F	0	469	-141	16	0	22	214	1	0.01	0.01	0.14	
1G	0	469	-196	-24	0	-33	287	1	0.01	0.01	0.19	
1H	0	469	-141	-24	0	-33	214	1	0.01	0.01	0.14	
1I	0	-276	-212	5	0	6	306	1	0.02	0.00	0.20	
1J	0	-276	-124	5	0	6	195	1	0.01	0.00	0.13	
1K	0	-276	-212	-13	0	-17	306	1	0.02	0.00	0.20	
1L	0	-276	-124	-13	0	-17	195	1	0.01	0.00	0.13	
1M	0	859	-212	5	0	6	306	1	0.02	0.01	0.20	
1N	0	859	-124	5	0	6	195	1	0.01	0.01	0.13	
1O	0	859	-212	-13	0	-17	306	1	0.02	0.01	0.20	
1P	0	859	-124	-13	0	-17	195	1	0.01	0.01	0.13	
2	0	489	-287	-7	0	-10	420	1	0.02	0.01	0.27	
1A	80	114	-212	16	0	9	124	1	0.02	0.00	0.08	
1B	80	114	-157	16	0	9	95	1	0.01	0.00	0.06	
1C	80	114	-212	-24	0	-14	124	1	0.02	0.00	0.08	
1D	80	114	-157	-24	0	-14	95	1	0.01	0.00	0.06	
1E	80	469	-212	16	0	9	124	1	0.02	0.01	0.08	
1F	80	469	-157	16	0	9	95	1	0.01	0.01	0.06	
1G	80	469	-212	-24	0	-14	124	1	0.02	0.01	0.08	
1H	80	469	-157	-24	0	-14	95	1	0.01	0.01	0.06	
1I	80	-276	-229	5	0	2	130	1	0.02	0.00	0.08	
1J	80	-276	-140	5	0	2	89	1	0.01	0.00	0.06	
1K	80	-276	-229	-13	0	-7	130	1	0.02	0.00	0.08	
1L	80	-276	-140	-13	0	-7	89	1	0.01	0.00	0.06	
1M	80	859	-229	5	0	2	130	1	0.02	0.01	0.08	
1N	80	859	-140	5	0	2	89	1	0.01	0.01	0.06	
1O	80	859	-229	-13	0	-7	130	1	0.02	0.01	0.08	
1P	80	859	-140	-13	0	-7	89	1	0.01	0.01	0.06	
2	80	489	-309	-7	0	-4	181	1	0.02	0.01	0.12	
1A	160	114	-229	16	0	-3	-53	1	0.02	0.00	0.03	
1B	160	114	-174	16	0	-3	-37	1	0.01	0.00	0.02	
1C	160	114	-229	-24	0	5	-53	1	0.02	0.00	0.03	
1D	160	114	-174	-24	0	5	-37	1	0.01	0.00	0.02	
1E	160	469	-229	16	0	-3	-53	1	0.02	0.01	0.03	
1F	160	469	-174	16	0	-3	-37	1	0.01	0.01	0.02	
1G	160	469	-229	-24	0	5	-53	1	0.02	0.01	0.03	
1H	160	469	-174	-24	0	5	-37	1	0.01	0.01	0.02	
1I	160	-276	-245	5	0	-2	-60	1	0.02	0.00	0.04	
1J	160	-276	-157	5	0	-2	-30	1	0.01	0.00	0.02	
1K	160	-276	-245	-13	0	4	-60	1	0.02	0.00	0.04	
1L	160	-276	-157	-13	0	4	-30	1	0.01	0.00	0.02	
1M	160	859	-245	5	0	-2	-60	1	0.02	0.01	0.04	
1N	160	859	-157	5	0	-2	-30	1	0.01	0.01	0.02	
1O	160	859	-245	-13	0	4	-60	1	0.02	0.01	0.04	
1P	160	859	-157	-13	0	4	-30	1	0.01	0.01	0.02	
2	160	489	-330	-7	0	2	-74	1	0.02	0.01	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-276	6	306	1	0.7960	0.9987	0.9996	--	--	0.00	--	0.21	Snell. 'yx'= 69
1J	-276	6	195	1	0.7960	0.9987	0.9999	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 69
1K	-276	-17	306	1	0.7960	0.9990	0.9996	--	--	0.00	--	0.21	Snell. 'yx'= 69
1L	-276	-17	195	1	0.7960	0.9990	0.9999	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 59 NI 55 NF 54 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-7	185	24	0	6	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-7	242	24	0	6	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1C	0	-7	185	-16	0	-4	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-7	242	-16	0	-4	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1E	0	300	185	24	0	6	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	300	242	24	0	6	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1G	0	300	185	-16	0	-4	-41	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	300	242	-16	0	-4	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1I	0	-349	167	11	0	4	-33	1	0.01	0.00	0.02	

1J	0	-349	260	11	0	4	-64	1	0.02	0.00	0.04
1K	0	-349	167	-3	0	-1	-33	1	0.01	0.00	0.02
1L	0	-349	260	-3	0	-1	-64	1	0.02	0.00	0.04
1M	0	642	167	11	0	4	-33	1	0.01	0.01	0.02
1N	0	642	260	11	0	4	-64	1	0.02	0.01	0.04
1O	0	642	167	-3	0	-1	-33	1	0.01	0.01	0.02
1P	0	642	260	-3	0	-1	-64	1	0.02	0.01	0.04
2	0	249	351	7	0	2	-81	1	0.03	0.00	0.05
1A	80	-7	169	24	0	-13	101	1	0.01	0.00	0.07
1B	80	-7	225	24	0	-13	130	1	0.02	0.00	0.08
1C	80	-7	169	-16	0	9	101	1	0.01	0.00	0.07
1D	80	-7	225	-16	0	9	130	1	0.02	0.00	0.08
1E	80	300	169	24	0	-13	101	1	0.01	0.00	0.07
1F	80	300	225	24	0	-13	130	1	0.02	0.00	0.08
1G	80	300	169	-16	0	9	101	1	0.01	0.00	0.07
1H	80	300	225	-16	0	9	130	1	0.02	0.00	0.08
1I	80	-349	151	11	0	-5	94	1	0.01	0.00	0.06
1J	80	-349	243	11	0	-5	137	1	0.02	0.00	0.09
1K	80	-349	151	-3	0	1	94	1	0.01	0.00	0.06
1L	80	-349	243	-3	0	1	137	1	0.02	0.00	0.09
1M	80	642	151	11	0	-5	94	1	0.01	0.01	0.06
1N	80	642	243	11	0	-5	137	1	0.02	0.01	0.09
1O	80	642	151	-3	0	1	94	1	0.01	0.01	0.06
1P	80	642	243	-3	0	1	137	1	0.02	0.01	0.09
2	80	249	329	7	0	-4	191	1	0.02	0.00	0.12
1A	160	-7	152	24	0	-33	230	1	0.01	0.00	0.15
1B	160	-7	209	24	0	-33	304	1	0.02	0.00	0.20
1C	160	-7	152	-16	0	22	230	1	0.01	0.00	0.15
1D	160	-7	209	-16	0	22	304	1	0.02	0.00	0.20
1E	160	300	152	24	0	-33	230	1	0.01	0.00	0.15
1F	160	300	209	24	0	-33	304	1	0.02	0.00	0.20
1G	160	300	152	-16	0	22	230	1	0.01	0.00	0.15
1H	160	300	209	-16	0	22	304	1	0.02	0.00	0.20
1I	160	-349	134	11	0	-14	209	1	0.01	0.00	0.14
1J	160	-349	227	11	0	-14	325	1	0.02	0.00	0.21
1K	160	-349	134	-3	0	4	209	1	0.01	0.00	0.14
1L	160	-349	227	-3	0	4	325	1	0.02	0.00	0.21
1M	160	642	134	11	0	-14	209	1	0.01	0.01	0.14
1N	160	642	227	11	0	-14	325	1	0.02	0.01	0.21
1O	160	642	134	-3	0	4	209	1	0.01	0.01	0.14
1P	160	642	227	-3	0	4	325	1	0.02	0.01	0.21
2	160	249	308	7	0	-9	446	1	0.02	0.00	0.29

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-7	-33	230	1	0.7960	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 69
1B	-7	-33	304	1	0.7960	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.21	Snell. 'yx'= 69
1C	-7	22	230	1	0.7960	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 69
1D	-7	22	304	1	0.7960	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.21	Snell. 'yx'= 69
1I	-349	-14	209	1	0.7960	0.9986	0.9998	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 69
1J	-349	-14	325	1	0.7960	0.9986	0.9994	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
1K	-349	4	209	1	0.7960	0.9982	0.9998	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 69
1L	-349	4	325	1	0.7960	0.9982	0.9994	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 60 NI 58 NF 55 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-339	14	1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-339	22	1	0	1	-7	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-339	14	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-339	22	-2	0	-2	-7	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	-223	14	1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	-223	22	1	0	1	-7	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	-223	14	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	-223	22	-2	0	-2	-7	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-334	3	2	0	2	9	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-334	33	2	0	2	-15	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-334	3	-3	0	-2	9	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-334	33	-3	0	-2	-15	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	-228	3	2	0	2	9	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-228	33	2	0	2	-15	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-228	3	-3	0	-2	9	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-228	33	-3	0	-2	-15	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-462	24	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.01	0.00	
1A	80	-339	-3	1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1B	80	-339	6	1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1C	80	-339	-3	-2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1D	80	-339	6	-2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1E	80	-223	-3	1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	

1F	80	-223	6	1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1G	80	-223	-3	-2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1H	80	-223	6	-2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1I	80	-334	-13	2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1J	80	-334	16	2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1K	80	-334	-13	-3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1L	80	-334	16	-3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1M	80	-228	-13	2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1N	80	-228	16	2	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1O	80	-228	-13	-3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
1P	80	-228	16	-3	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00
2	80	-462	3	-1	0	0	6	1	0.00	0.01	0.00
1A	160	-339	-19	1	0	-2	-4	1	0.00	0.00	0.00
1B	160	-339	-10	1	0	-2	3	1	0.00	0.00	0.00
1C	160	-339	-19	-2	0	2	-4	1	0.00	0.00	0.00
1D	160	-339	-10	-2	0	2	3	1	0.00	0.00	0.00
1E	160	-223	-19	1	0	-2	-4	1	0.00	0.00	0.00
1F	160	-223	-10	1	0	-2	3	1	0.00	0.00	0.00
1G	160	-223	-19	-2	0	2	-4	1	0.00	0.00	0.00
1H	160	-223	-10	-2	0	2	3	1	0.00	0.00	0.00
1I	160	-334	-30	2	0	-2	-12	1	0.00	0.00	0.01
1J	160	-334	-0	2	0	-2	11	1	0.00	0.00	0.01
1K	160	-334	-30	-3	0	3	-12	1	0.00	0.00	0.01
1L	160	-334	-0	-3	0	3	11	1	0.00	0.00	0.01
1M	160	-228	-30	2	0	-2	-12	1	0.00	0.00	0.01
1N	160	-228	-0	2	0	-2	11	1	0.00	0.00	0.01
1O	160	-228	-30	-3	0	3	-12	1	0.00	0.00	0.01
1P	160	-228	-0	-3	0	3	11	1	0.00	0.00	0.01
2	160	-462	-19	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-339	-2	5	1	0.7960	0.9966	1.0050	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1B	-339	-2	-7	1	0.7960	0.9966	1.0033	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1C	-339	2	5	1	0.7960	0.9970	1.0050	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1D	-339	2	-7	1	0.7960	0.9970	1.0033	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1E	-223	-2	5	1	0.7960	0.9977	1.0033	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1F	-223	-2	-7	1	0.7960	0.9977	1.0022	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1G	-223	2	5	1	0.7960	0.9980	1.0033	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1H	-223	2	-7	1	0.7960	0.9980	1.0022	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1I	-334	-2	-12	1	0.7960	0.9966	0.9998	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1J	-334	-2	-15	1	0.7960	0.9966	0.9988	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1K	-334	3	-12	1	0.7960	0.9970	0.9998	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1L	-334	3	-15	1	0.7960	0.9970	0.9988	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1M	-228	-2	-12	1	0.7960	0.9977	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1N	-228	-2	-15	1	0.7960	0.9977	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1O	-228	3	-12	1	0.7960	0.9979	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1P	-228	3	-15	1	0.7960	0.9979	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
2	-462	1	6	1	0.7960	0.9968	1.0061	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 61 NI 59 NF 58 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-120	-130	15	0	22	225	1	0.01	0.00	0.15	
1B	0	-120	-86	15	0	22	159	1	0.01	0.00	0.10	
1C	0	-120	-130	-17	0	-25	225	1	0.01	0.00	0.15	
1D	0	-120	-86	-17	0	-25	159	1	0.01	0.00	0.10	
1E	0	277	-130	15	0	22	225	1	0.01	0.00	0.15	
1F	0	277	-86	15	0	22	159	1	0.01	0.00	0.10	
1G	0	277	-130	-17	0	-25	225	1	0.01	0.00	0.15	
1H	0	277	-86	-17	0	-25	159	1	0.01	0.00	0.10	
1I	0	-492	-154	6	0	8	258	1	0.01	0.01	0.17	
1J	0	-492	-62	6	0	8	126	1	0.00	0.01	0.08	
1K	0	-492	-154	-8	0	-10	258	1	0.01	0.01	0.17	
1L	0	-492	-62	-8	0	-10	126	1	0.00	0.01	0.08	
1M	0	648	-154	6	0	8	258	1	0.01	0.01	0.17	
1N	0	648	-62	6	0	8	126	1	0.00	0.01	0.08	
1O	0	648	-154	-8	0	-10	258	1	0.01	0.01	0.17	
1P	0	648	-62	-8	0	-10	126	1	0.00	0.01	0.08	
2	0	141	-189	-1	0	-2	324	1	0.01	0.00	0.21	
1A	90	-120	-149	15	0	8	99	1	0.01	0.00	0.06	
1B	90	-120	-104	15	0	8	74	1	0.01	0.00	0.05	
1C	90	-120	-149	-17	0	-10	99	1	0.01	0.00	0.06	
1D	90	-120	-104	-17	0	-10	74	1	0.01	0.00	0.05	
1E	90	277	-149	15	0	8	99	1	0.01	0.00	0.06	
1F	90	277	-104	15	0	8	74	1	0.01	0.00	0.05	
1G	90	277	-149	-17	0	-10	99	1	0.01	0.00	0.06	
1H	90	277	-104	-17	0	-10	74	1	0.01	0.00	0.05	
1I	90	-492	-172	6	0	2	111	1	0.01	0.01	0.07	
1J	90	-492	-81	6	0	2	62	1	0.01	0.01	0.04	

1K	90	-492	-172	-8	0	-3	111	1	0.01	0.01	0.07
1L	90	-492	-81	-8	0	-3	62	1	0.01	0.01	0.04
1M	90	648	-172	6	0	2	111	1	0.01	0.01	0.07
1N	90	648	-81	6	0	2	62	1	0.01	0.01	0.04
1O	90	648	-172	-8	0	-3	111	1	0.01	0.01	0.07
1P	90	648	-81	-8	0	-3	62	1	0.01	0.01	0.04
2	90	141	-213	-1	0	-1	143	1	0.02	0.00	0.09
1A	180	-120	-168	15	0	-5	-43	1	0.01	0.00	0.03
1B	180	-120	-123	15	0	-5	-28	1	0.01	0.00	0.02
1C	180	-120	-168	-17	0	5	-43	1	0.01	0.00	0.03
1D	180	-120	-123	-17	0	5	-28	1	0.01	0.00	0.02
1E	180	277	-168	15	0	-5	-43	1	0.01	0.00	0.03
1F	180	277	-123	15	0	-5	-28	1	0.01	0.00	0.02
1G	180	277	-168	-17	0	5	-43	1	0.01	0.00	0.03
1H	180	277	-123	-17	0	5	-28	1	0.01	0.00	0.02
1I	180	-492	-191	6	0	-4	-52	1	0.01	0.01	0.03
1J	180	-492	-99	6	0	-4	-19	1	0.01	0.01	0.01
1K	180	-492	-191	-8	0	4	-52	1	0.01	0.01	0.03
1L	180	-492	-99	-8	0	4	-19	1	0.01	0.01	0.01
1M	180	648	-191	6	0	-4	-52	1	0.01	0.01	0.03
1N	180	648	-99	6	0	-4	-19	1	0.01	0.01	0.01
1O	180	648	-191	-8	0	4	-52	1	0.01	0.01	0.03
1P	180	648	-99	-8	0	4	-19	1	0.01	0.01	0.01
2	180	141	-237	-1	0	0	-59	1	0.02	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-120	22	225	1	0.7344	0.9995	0.9999	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 77
1B	-120	22	159	1	0.7344	0.9995	1.0000	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 77
1C	-120	-25	225	1	0.7344	0.9996	0.9999	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 77
1D	-120	-25	159	1	0.7344	0.9996	1.0000	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 77
1I	-492	8	258	1	0.7344	0.9970	0.9994	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 77
1J	-492	8	126	1	0.7344	0.9970	1.0003	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 77
1K	-492	-10	258	1	0.7344	0.9975	0.9994	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 77
1L	-492	-10	126	1	0.7344	0.9975	1.0003	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 62 NI 62 NF 59 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1042	140	14	0	5	-35	1	0.01	0.01	0.02	
1B	0	-1042	174	14	0	5	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1C	0	-1042	140	-13	0	-4	-35	1	0.01	0.01	0.02	
1D	0	-1042	174	-13	0	-4	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1E	0	-554	140	14	0	5	-35	1	0.01	0.01	0.02	
1F	0	-554	174	14	0	5	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1G	0	-554	140	-13	0	-4	-35	1	0.01	0.01	0.02	
1H	0	-554	174	-13	0	-4	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1I	0	-1301	134	6	0	2	-31	1	0.01	0.02	0.02	
1J	0	-1301	180	6	0	2	-52	1	0.01	0.02	0.03	
1K	0	-1301	134	-5	0	-2	-31	1	0.01	0.02	0.02	
1L	0	-1301	180	-5	0	-2	-52	1	0.01	0.02	0.03	
1M	0	-295	134	6	0	2	-31	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	-295	180	6	0	2	-52	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	-295	134	-5	0	-2	-31	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	-295	180	-5	0	-2	-52	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	-1307	256	1	0	0	-69	1	0.02	0.02	0.04	
1A	90	-1042	122	14	0	-8	83	1	0.01	0.01	0.05	
1B	90	-1042	155	14	0	-8	101	1	0.01	0.01	0.07	
1C	90	-1042	122	-13	0	8	83	1	0.01	0.01	0.05	
1D	90	-1042	155	-13	0	8	101	1	0.01	0.01	0.07	
1E	90	-554	122	14	0	-8	83	1	0.01	0.01	0.05	
1F	90	-554	155	14	0	-8	101	1	0.01	0.01	0.07	
1G	90	-554	122	-13	0	8	83	1	0.01	0.01	0.05	
1H	90	-554	155	-13	0	8	101	1	0.01	0.01	0.07	
1I	90	-1301	115	6	0	-4	81	1	0.01	0.02	0.05	
1J	90	-1301	162	6	0	-4	102	1	0.01	0.02	0.07	
1K	90	-1301	115	-5	0	3	81	1	0.01	0.02	0.05	
1L	90	-1301	162	-5	0	3	102	1	0.01	0.02	0.07	
1M	90	-295	115	6	0	-4	81	1	0.01	0.00	0.05	
1N	90	-295	162	6	0	-4	102	1	0.01	0.00	0.07	
1O	90	-295	115	-5	0	3	81	1	0.01	0.00	0.05	
1P	90	-295	162	-5	0	3	102	1	0.01	0.00	0.07	
2	90	-1307	232	1	0	-0	151	1	0.02	0.02	0.10	
1A	180	-1042	103	14	0	-21	184	1	0.01	0.01	0.12	
1B	180	-1042	137	14	0	-21	232	1	0.01	0.01	0.15	
1C	180	-1042	103	-13	0	20	184	1	0.01	0.01	0.12	
1D	180	-1042	137	-13	0	20	232	1	0.01	0.01	0.15	
1E	180	-554	103	14	0	-21	184	1	0.01	0.01	0.12	
1F	180	-554	137	14	0	-21	232	1	0.01	0.01	0.15	

1G	180	-554	103	-13	0	20	184	1	0.01	0.01	0.12
1H	180	-554	137	-13	0	20	232	1	0.01	0.01	0.15
1I	180	-1301	97	6	0	-9	176	1	0.01	0.02	0.11
1J	180	-1301	143	6	0	-9	240	1	0.01	0.02	0.16
1K	180	-1301	97	-5	0	8	176	1	0.01	0.02	0.11
1L	180	-1301	143	-5	0	8	240	1	0.01	0.02	0.16
1M	180	-295	97	6	0	-9	176	1	0.01	0.00	0.11
1N	180	-295	143	6	0	-9	240	1	0.01	0.00	0.16
1O	180	-295	97	-5	0	8	176	1	0.01	0.00	0.11
1P	180	-295	143	-5	0	8	240	1	0.01	0.00	0.16
2	180	-1307	208	1	0	-1	350	1	0.02	0.02	0.23

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1042	-21	184	1	0.7344	0.9963	0.9992	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 77
1B	-1042	-21	232	1	0.7344	0.9963	0.9987	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'yx'= 77
1C	-1042	20	184	1	0.7344	0.9963	0.9992	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 77
1D	-1042	20	232	1	0.7344	0.9963	0.9987	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'yx'= 77
1E	-554	-21	184	1	0.7344	0.9980	0.9996	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 77
1F	-554	-21	232	1	0.7344	0.9980	0.9993	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'yx'= 77
1G	-554	20	184	1	0.7344	0.9980	0.9996	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 77
1H	-554	20	232	1	0.7344	0.9980	0.9993	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'yx'= 77
1I	-1301	-9	176	1	0.7344	0.9956	0.9995	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'yx'= 77
1J	-1301	-9	240	1	0.7344	0.9956	0.9980	--	--	0.03	--	0.18	Snell. 'yx'= 77
1K	-1301	8	176	1	0.7344	0.9957	0.9995	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'yx'= 77
1L	-1301	8	240	1	0.7344	0.9957	0.9980	--	--	0.03	--	0.18	Snell. 'yx'= 77
1M	-295	-9	176	1	0.7344	0.9990	0.9999	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 77
1N	-295	-9	240	1	0.7344	0.9990	0.9995	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 77
1O	-295	8	176	1	0.7344	0.9990	0.9999	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 77
1P	-295	8	240	1	0.7344	0.9990	0.9995	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 77
2	-1307	-1	350	1	0.7344	0.9950	0.9982	--	--	0.03	--	0.25	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 63 NI 63 NF 62 Lungh. 157.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-715	-56	7	0	6	55	1	0.00	0.01	0.04	
1B	0	-715	-42	7	0	6	44	1	0.00	0.01	0.03	
1C	0	-715	-56	-9	0	-7	55	1	0.00	0.01	0.04	
1D	0	-715	-42	-9	0	-7	44	1	0.00	0.01	0.03	
1E	0	-583	-56	7	0	6	55	1	0.00	0.01	0.04	
1F	0	-583	-42	7	0	6	44	1	0.00	0.01	0.03	
1G	0	-583	-56	-9	0	-7	55	1	0.00	0.01	0.04	
1H	0	-583	-42	-9	0	-7	44	1	0.00	0.01	0.03	
1I	0	-676	-53	4	0	4	52	1	0.00	0.01	0.03	
1J	0	-676	-46	4	0	4	48	1	0.00	0.01	0.03	
1K	0	-676	-53	-6	0	-5	52	1	0.00	0.01	0.03	
1L	0	-676	-46	-6	0	-5	48	1	0.00	0.01	0.03	
1M	0	-622	-53	4	0	4	52	1	0.00	0.01	0.03	
1N	0	-622	-46	4	0	4	48	1	0.00	0.01	0.03	
1O	0	-622	-53	-6	0	-5	52	1	0.00	0.01	0.03	
1P	0	-622	-46	-6	0	-5	48	1	0.00	0.01	0.03	
2	0	-1077	-88	-1	0	-1	82	1	0.01	0.02	0.05	
1A	79	-715	-73	7	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1B	79	-715	-59	7	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.00	
1C	79	-715	-73	-9	0	0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1D	79	-715	-59	-9	0	0	5	1	0.00	0.01	0.00	
1E	79	-583	-73	7	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1F	79	-583	-59	7	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.00	
1G	79	-583	-73	-9	0	0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1H	79	-583	-59	-9	0	0	5	1	0.00	0.01	0.00	
1I	79	-676	-69	4	0	0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1J	79	-676	-62	4	0	0	5	1	0.00	0.01	0.00	
1K	79	-676	-69	-6	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1L	79	-676	-62	-6	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.00	
1M	79	-622	-69	4	0	0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1N	79	-622	-62	4	0	0	5	1	0.00	0.01	0.00	
1O	79	-622	-69	-6	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1P	79	-622	-62	-6	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.00	
2	79	-1077	-109	-1	0	0	5	1	0.01	0.02	0.00	
1A	157	-715	-89	7	0	-6	-59	1	0.01	0.01	0.04	
1B	157	-715	-75	7	0	-6	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1C	157	-715	-89	-9	0	7	-59	1	0.01	0.01	0.04	
1D	157	-715	-75	-9	0	7	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1E	157	-583	-89	7	0	-6	-59	1	0.01	0.01	0.04	
1F	157	-583	-75	7	0	-6	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1G	157	-583	-89	-9	0	7	-59	1	0.01	0.01	0.04	
1H	157	-583	-75	-9	0	7	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1I	157	-676	-85	4	0	-3	-57	1	0.01	0.01	0.04	
1J	157	-676	-78	4	0	-3	-50	1	0.01	0.01	0.03	
1K	157	-676	-85	-6	0	4	-57	1	0.01	0.01	0.04	

1L	157	-676	-78	-6	0	4	-50	1	0.01	0.01	0.03
1M	157	-622	-85	4	0	-3	-57	1	0.01	0.01	0.04
1N	157	-622	-78	4	0	-3	-50	1	0.01	0.01	0.03
1O	157	-622	-85	-6	0	4	-57	1	0.01	0.01	0.04
1P	157	-622	-78	-6	0	4	-50	1	0.01	0.01	0.03
2	157	-1077	-130	-1	0	1	-88	1	0.01	0.02	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-715	-6	-59	1	0.8045	0.9928	0.9905	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1B	-715	-6	-47	1	0.8045	0.9928	0.9907	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1C	-715	7	-59	1	0.8045	0.9929	0.9905	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1D	-715	7	-47	1	0.8045	0.9929	0.9907	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1E	-583	-6	-59	1	0.8045	0.9941	0.9922	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1F	-583	-6	-47	1	0.8045	0.9941	0.9924	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'yx'= 67
1G	-583	7	-59	1	0.8045	0.9942	0.9922	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1H	-583	7	-47	1	0.8045	0.9942	0.9924	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'yx'= 67
1I	-676	4	-57	1	0.8045	0.9942	0.9913	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1J	-676	4	-50	1	0.8045	0.9942	0.9909	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1K	-676	-5	-57	1	0.8045	0.9938	0.9913	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1L	-676	-5	-50	1	0.8045	0.9938	0.9909	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1M	-622	4	-57	1	0.8045	0.9947	0.9920	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1N	-622	4	-50	1	0.8045	0.9947	0.9916	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'yx'= 67
1O	-622	-5	-57	1	0.8045	0.9943	0.9920	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1P	-622	-5	-50	1	0.8045	0.9943	0.9916	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'yx'= 67
2	-1077	1	-88	1	0.8045	0.9901	0.9847	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 67

ASTA NUM. 64 NI 36 NF 33 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	452	-249	18	0	26	407	1	0.02	0.01	0.26	
1B	0	452	-196	18	0	26	330	1	0.01	0.01	0.21	
1C	0	452	-249	-22	0	-31	407	1	0.02	0.01	0.26	
1D	0	452	-196	-22	0	-31	330	1	0.01	0.01	0.21	
1E	0	888	-249	18	0	26	407	1	0.02	0.01	0.26	
1F	0	888	-196	18	0	26	330	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	888	-249	-22	0	-31	407	1	0.02	0.01	0.26	
1H	0	888	-196	-22	0	-31	330	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	48	-265	10	0	12	428	1	0.02	0.00	0.28	
1J	0	48	-181	10	0	12	309	1	0.01	0.00	0.20	
1K	0	48	-265	-13	0	-18	428	1	0.02	0.00	0.28	
1L	0	48	-181	-13	0	-18	309	1	0.01	0.00	0.20	
1M	0	1292	-265	10	0	12	428	1	0.02	0.02	0.28	
1N	0	1292	-181	10	0	12	309	1	0.01	0.02	0.20	
1O	0	1292	-265	-13	0	-18	428	1	0.02	0.02	0.28	
1P	0	1292	-181	-13	0	-18	309	1	0.01	0.02	0.20	
2	0	1118	-381	-3	0	-5	619	1	0.03	0.02	0.40	
1A	90	452	-268	18	0	10	175	1	0.02	0.01	0.11	
1B	90	452	-215	18	0	10	144	1	0.02	0.01	0.09	
1C	90	452	-268	-22	0	-12	175	1	0.02	0.01	0.11	
1D	90	452	-215	-22	0	-12	144	1	0.02	0.01	0.09	
1E	90	888	-268	18	0	10	175	1	0.02	0.01	0.11	
1F	90	888	-215	18	0	10	144	1	0.02	0.01	0.09	
1G	90	888	-268	-22	0	-12	175	1	0.02	0.01	0.11	
1H	90	888	-215	-22	0	-12	144	1	0.02	0.01	0.09	
1I	90	48	-283	10	0	3	182	1	0.02	0.00	0.12	
1J	90	48	-200	10	0	3	138	1	0.01	0.00	0.09	
1K	90	48	-283	-13	0	-6	182	1	0.02	0.00	0.12	
1L	90	48	-200	-13	0	-6	138	1	0.01	0.00	0.09	
1M	90	1292	-283	10	0	3	182	1	0.02	0.02	0.12	
1N	90	1292	-200	10	0	3	138	1	0.01	0.02	0.09	
1O	90	1292	-283	-13	0	-6	182	1	0.02	0.02	0.12	
1P	90	1292	-200	-13	0	-6	138	1	0.01	0.02	0.09	
2	90	1118	-405	-3	0	-2	265	1	0.03	0.02	0.17	
1A	180	452	-286	18	0	-7	-74	1	0.02	0.01	0.05	
1B	180	452	-234	18	0	-7	-57	1	0.02	0.01	0.04	
1C	180	452	-286	-22	0	7	-74	1	0.02	0.01	0.05	
1D	180	452	-234	-22	0	7	-57	1	0.02	0.01	0.04	
1E	180	888	-286	18	0	-7	-74	1	0.02	0.01	0.05	
1F	180	888	-234	18	0	-7	-57	1	0.02	0.01	0.04	
1G	180	888	-286	-22	0	7	-74	1	0.02	0.01	0.05	
1H	180	888	-234	-22	0	7	-57	1	0.02	0.01	0.04	
1I	180	48	-302	10	0	-6	-82	1	0.02	0.00	0.05	
1J	180	48	-218	10	0	-6	-50	1	0.02	0.00	0.03	
1K	180	48	-302	-13	0	6	-82	1	0.02	0.00	0.05	
1L	180	48	-218	-13	0	6	-50	1	0.02	0.00	0.03	
1M	180	1292	-302	10	0	-6	-82	1	0.02	0.02	0.05	
1N	180	1292	-218	10	0	-6	-50	1	0.02	0.02	0.03	
1O	180	1292	-302	-13	0	6	-82	1	0.02	0.02	0.05	
1P	180	1292	-218	-13	0	6	-50	1	0.02	0.02	0.03	

2	180	1118	-429	-3	0	1	-110	1	0.03	0.02	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 65 NI 37 NF 36 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	550	229	14	0	-0	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1B	0	550	281	14	0	-0	-73	1	0.02	0.01	0.05	
1C	0	550	229	-14	0	-4	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1D	0	550	281	-14	0	-4	-73	1	0.02	0.01	0.05	
1E	0	947	229	14	0	-0	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1F	0	947	281	14	0	-0	-73	1	0.02	0.01	0.05	
1G	0	947	229	-14	0	-4	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1H	0	947	281	-14	0	-4	-73	1	0.02	0.01	0.05	
1I	0	224	213	9	0	2	-49	1	0.02	0.00	0.03	
1J	0	224	298	9	0	2	-80	1	0.02	0.00	0.05	
1K	0	224	213	-8	0	-6	-49	1	0.02	0.00	0.03	
1L	0	224	298	-8	0	-6	-80	1	0.02	0.00	0.05	
1M	0	1273	213	9	0	2	-49	1	0.02	0.02	0.03	
1N	0	1273	298	9	0	2	-80	1	0.02	0.02	0.05	
1O	0	1273	213	-8	0	-6	-49	1	0.02	0.02	0.03	
1P	0	1273	298	-8	0	-6	-80	1	0.02	0.02	0.05	
2	0	1253	421	1	0	-4	-108	1	0.03	0.02	0.07	
1A	90	550	211	14	0	-13	141	1	0.02	0.01	0.09	
1B	90	550	263	14	0	-13	172	1	0.02	0.01	0.11	
1C	90	550	211	-14	0	8	141	1	0.02	0.01	0.09	
1D	90	550	263	-14	0	8	172	1	0.02	0.01	0.11	
1E	90	947	211	14	0	-13	141	1	0.02	0.01	0.09	
1F	90	947	263	14	0	-13	172	1	0.02	0.01	0.11	
1G	90	947	211	-14	0	8	141	1	0.02	0.01	0.09	
1H	90	947	263	-14	0	8	172	1	0.02	0.01	0.11	
1I	90	224	194	9	0	-6	134	1	0.01	0.00	0.09	
1J	90	224	279	9	0	-6	179	1	0.02	0.00	0.12	
1K	90	224	194	-8	0	1	134	1	0.01	0.00	0.09	
1L	90	224	279	-8	0	1	179	1	0.02	0.00	0.12	
1M	90	1273	194	9	0	-6	134	1	0.01	0.02	0.09	
1N	90	1273	279	9	0	-6	179	1	0.02	0.02	0.12	
1O	90	1273	194	-8	0	1	134	1	0.01	0.02	0.09	
1P	90	1273	279	-8	0	1	179	1	0.02	0.02	0.12	
2	90	1253	397	1	0	-5	260	1	0.03	0.02	0.17	
1A	180	550	192	14	0	-27	323	1	0.01	0.01	0.21	
1B	180	550	244	14	0	-27	400	1	0.02	0.01	0.26	
1C	180	550	192	-14	0	21	323	1	0.01	0.01	0.21	
1D	180	550	244	-14	0	21	400	1	0.02	0.01	0.26	
1E	180	947	192	14	0	-27	323	1	0.01	0.01	0.21	
1F	180	947	244	14	0	-27	400	1	0.02	0.01	0.26	
1G	180	947	192	-14	0	21	323	1	0.01	0.01	0.21	
1H	180	947	244	-14	0	21	400	1	0.02	0.01	0.26	
1I	180	224	176	9	0	-14	300	1	0.01	0.00	0.20	
1J	180	224	261	9	0	-14	422	1	0.02	0.00	0.27	
1K	180	224	176	-8	0	9	300	1	0.01	0.00	0.20	
1L	180	224	261	-8	0	9	422	1	0.02	0.00	0.27	
1M	180	1273	176	9	0	-14	300	1	0.01	0.02	0.20	
1N	180	1273	261	9	0	-14	422	1	0.02	0.02	0.27	
1O	180	1273	176	-8	0	9	300	1	0.01	0.02	0.20	
1P	180	1273	261	-8	0	9	422	1	0.02	0.02	0.27	
2	180	1253	373	1	0	-5	606	1	0.03	0.02	0.39	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 66 NI 40 NF 37 Lungh. 280.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	283	28	1	0	3	-3	1	0.00	0.00	0.00
1B	0	283	31	1	0	3	-8	1	0.00	0.00	0.01
1C	0	283	28	-0	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	283	31	-0	0	2	-8	1	0.00	0.00	0.01
1E	0	320	28	1	0	3	-3	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	320	31	1	0	3	-8	1	0.00	0.00	0.01
1G	0	320	28	-0	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	320	31	-0	0	2	-8	1	0.00	0.00	0.01
1I	0	291	24	1	0	4	2	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	291	35	1	0	4	-13	1	0.00	0.00	0.01
1K	0	291	24	-1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	291	35	-1	0	0	-13	1	0.00	0.00	0.01
1M	0	313	24	1	0	4	2	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	313	35	1	0	4	-13	1	0.00	0.00	0.01
1O	0	313	24	-1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	313	35	-1	0	0	-13	1	0.00	0.00	0.01
2	0	505	38	0	0	4	-8	1	0.00	0.01	0.01
1A	140	283	-1	1	0	2	15	1	0.00	0.00	0.01
1B	140	283	2	1	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01
1C	140	283	-1	-0	0	2	15	1	0.00	0.00	0.01
1D	140	283	2	-0	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01
1E	140	320	-1	1	0	2	15	1	0.00	0.00	0.01
1F	140	320	2	1	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01
1G	140	320	-1	-0	0	2	15	1	0.00	0.00	0.01
1H	140	320	2	-0	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01
1I	140	291	-5	1	0	2	15	1	0.00	0.00	0.01
1J	140	291	6	1	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01
1K	140	291	-5	-1	0	2	15	1	0.00	0.00	0.01
1L	140	291	6	-1	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01
1M	140	313	-5	1	0	2	15	1	0.00	0.00	0.01
1N	140	313	6	1	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01
1O	140	313	-5	-1	0	2	15	1	0.00	0.00	0.01
1P	140	313	6	-1	0	2	16	1	0.00	0.00	0.01
2	140	505	1	0	0	4	19	1	0.00	0.01	0.01
1A	280	283	-30	1	0	1	-6	1	0.00	0.00	0.00
1B	280	283	-27	1	0	1	-2	1	0.00	0.00	0.00
1C	280	283	-30	-0	0	3	-6	1	0.00	0.00	0.00
1D	280	283	-27	-0	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.00
1E	280	320	-30	1	0	1	-6	1	0.00	0.00	0.00
1F	280	320	-27	1	0	1	-2	1	0.00	0.00	0.00
1G	280	320	-30	-0	0	3	-6	1	0.00	0.00	0.00
1H	280	320	-27	-0	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.00
1I	280	291	-34	1	0	0	-12	1	0.00	0.00	0.01
1J	280	291	-23	1	0	0	4	1	0.00	0.00	0.00
1K	280	291	-34	-1	0	4	-12	1	0.00	0.00	0.01
1L	280	291	-23	-1	0	4	4	1	0.00	0.00	0.00
1M	280	313	-34	1	0	0	-12	1	0.00	0.00	0.01
1N	280	313	-23	1	0	0	4	1	0.00	0.00	0.00
1O	280	313	-34	-1	0	4	-12	1	0.00	0.00	0.01
1P	280	313	-23	-1	0	4	4	1	0.00	0.00	0.00
2	280	505	-37	0	0	3	-6	1	0.00	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 67 NI 29 NF 40 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	545	-241	19	0	28	395	1	0.02	0.01	0.26	
1B	0	545	-190	19	0	28	320	1	0.01	0.01	0.21	
1C	0	545	-241	-13	0	-24	395	1	0.02	0.01	0.26	
1D	0	545	-190	-13	0	-24	320	1	0.01	0.01	0.21	
1E	0	941	-241	19	0	28	395	1	0.02	0.01	0.26	
1F	0	941	-190	19	0	28	320	1	0.01	0.01	0.21	
1G	0	941	-241	-13	0	-24	395	1	0.02	0.01	0.26	
1H	0	941	-190	-13	0	-24	320	1	0.01	0.01	0.21	
1I	0	179	-254	13	0	15	413	1	0.02	0.00	0.27	
1J	0	179	-176	13	0	15	302	1	0.01	0.00	0.20	
1K	0	179	-254	-7	0	-12	413	1	0.02	0.00	0.27	
1L	0	179	-176	-7	0	-12	302	1	0.01	0.00	0.20	
1M	0	1307	-254	13	0	15	413	1	0.02	0.02	0.27	
1N	0	1307	-176	13	0	15	302	1	0.01	0.02	0.20	
1O	0	1307	-254	-7	0	-12	413	1	0.02	0.02	0.27	
1P	0	1307	-176	-7	0	-12	302	1	0.01	0.02	0.20	
2	0	1245	-368	5	0	2	600	1	0.03	0.02	0.39	
1A	90	545	-259	19	0	11	170	1	0.02	0.01	0.11	
1B	90	545	-209	19	0	11	141	1	0.02	0.01	0.09	
1C	90	545	-259	-13	0	-13	170	1	0.02	0.01	0.11	

1D	90	545	-209	-13	0	-13	141	1	0.02	0.01	0.09
1E	90	941	-259	19	0	11	170	1	0.02	0.01	0.11
1F	90	941	-209	19	0	11	141	1	0.02	0.01	0.09
1G	90	941	-259	-13	0	-13	170	1	0.02	0.01	0.11
1H	90	941	-209	-13	0	-13	141	1	0.02	0.01	0.09
1I	90	179	-273	13	0	3	176	1	0.02	0.00	0.11
1J	90	179	-195	13	0	3	135	1	0.01	0.00	0.09
1K	90	179	-273	-7	0	-5	176	1	0.02	0.00	0.11
1L	90	179	-195	-7	0	-5	135	1	0.01	0.00	0.09
1M	90	1307	-273	13	0	3	176	1	0.02	0.02	0.11
1N	90	1307	-195	13	0	3	135	1	0.01	0.02	0.09
1O	90	1307	-273	-7	0	-5	176	1	0.02	0.02	0.11
1P	90	1307	-195	-7	0	-5	135	1	0.01	0.02	0.09
2	90	1245	-392	5	0	-2	258	1	0.03	0.02	0.17
1A	180	545	-278	19	0	-6	-72	1	0.02	0.01	0.05
1B	180	545	-227	19	0	-6	-55	1	0.02	0.01	0.04
1C	180	545	-278	-13	0	-1	-72	1	0.02	0.01	0.05
1D	180	545	-227	-13	0	-1	-55	1	0.02	0.01	0.04
1E	180	941	-278	19	0	-6	-72	1	0.02	0.01	0.05
1F	180	941	-227	19	0	-6	-55	1	0.02	0.01	0.04
1G	180	941	-278	-13	0	-1	-72	1	0.02	0.01	0.05
1H	180	941	-227	-13	0	-1	-55	1	0.02	0.01	0.04
1I	180	179	-292	13	0	-8	-78	1	0.02	0.00	0.05
1J	180	179	-213	13	0	-8	-49	1	0.02	0.00	0.03
1K	180	179	-292	-7	0	1	-78	1	0.02	0.00	0.05
1L	180	179	-213	-7	0	1	-49	1	0.02	0.00	0.03
1M	180	1307	-292	13	0	-8	-78	1	0.02	0.02	0.05
1N	180	1307	-213	13	0	-8	-49	1	0.02	0.02	0.03
1O	180	1307	-292	-7	0	1	-78	1	0.02	0.02	0.05
1P	180	1307	-213	-7	0	1	-49	1	0.02	0.02	0.03
2	180	1245	-416	5	0	-6	-106	1	0.03	0.02	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 68 NI 44 NF 29 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	219	250	20	0	6	-63	1	0.02	0.00	0.04	
1B	0	219	303	20	0	6	-80	1	0.02	0.00	0.05	
1C	0	219	250	-22	0	-7	-63	1	0.02	0.00	0.04	
1D	0	219	303	-22	0	-7	-80	1	0.02	0.00	0.05	
1E	0	558	250	20	0	6	-63	1	0.02	0.01	0.04	
1F	0	558	303	20	0	6	-80	1	0.02	0.01	0.05	
1G	0	558	250	-22	0	-7	-63	1	0.02	0.01	0.04	
1H	0	558	303	-22	0	-7	-80	1	0.02	0.01	0.05	
1I	0	-120	235	10	0	5	-56	1	0.02	0.00	0.04	
1J	0	-120	318	10	0	5	-87	1	0.02	0.00	0.06	
1K	0	-120	235	-12	0	-6	-56	1	0.02	0.00	0.04	
1L	0	-120	318	-12	0	-6	-87	1	0.02	0.00	0.06	
1M	0	898	235	10	0	5	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1N	0	898	318	10	0	5	-87	1	0.02	0.01	0.06	
1O	0	898	235	-12	0	-6	-56	1	0.02	0.01	0.04	
1P	0	898	318	-12	0	-6	-87	1	0.02	0.01	0.06	
2	0	652	457	-2	0	-1	-119	1	0.03	0.01	0.08	
1A	90	219	232	20	0	-11	154	1	0.02	0.00	0.10	
1B	90	219	284	20	0	-11	185	1	0.02	0.00	0.12	
1C	90	219	232	-22	0	12	154	1	0.02	0.00	0.10	
1D	90	219	284	-22	0	12	185	1	0.02	0.00	0.12	
1E	90	558	232	20	0	-11	154	1	0.02	0.01	0.10	
1F	90	558	284	20	0	-11	185	1	0.02	0.01	0.12	
1G	90	558	232	-22	0	12	154	1	0.02	0.01	0.10	
1H	90	558	284	-22	0	12	185	1	0.02	0.01	0.12	
1I	90	-120	217	10	0	-4	147	1	0.02	0.00	0.10	
1J	90	-120	299	10	0	-4	191	1	0.02	0.00	0.12	
1K	90	-120	217	-12	0	5	147	1	0.02	0.00	0.10	
1L	90	-120	299	-12	0	5	191	1	0.02	0.00	0.12	
1M	90	898	217	10	0	-4	147	1	0.02	0.01	0.10	
1N	90	898	299	10	0	-4	191	1	0.02	0.01	0.12	
1O	90	898	217	-12	0	5	147	1	0.02	0.01	0.10	
1P	90	898	299	-12	0	5	191	1	0.02	0.01	0.12	
2	90	652	433	-2	0	1	281	1	0.03	0.01	0.18	
1A	180	219	213	20	0	-29	354	1	0.02	0.00	0.23	
1B	180	219	266	20	0	-29	432	1	0.02	0.00	0.28	
1C	180	219	213	-22	0	32	354	1	0.02	0.00	0.23	
1D	180	219	266	-22	0	32	432	1	0.02	0.00	0.28	
1E	180	558	213	20	0	-29	354	1	0.02	0.01	0.23	
1F	180	558	266	20	0	-29	432	1	0.02	0.01	0.28	
1G	180	558	213	-22	0	32	354	1	0.02	0.01	0.23	

1H	180	558	266	-22	0	32	432	1	0.02	0.01	0.28
1I	180	-120	198	10	0	-13	334	1	0.01	0.00	0.22
1J	180	-120	281	10	0	-13	452	1	0.02	0.00	0.29
1K	180	-120	198	-12	0	16	334	1	0.01	0.00	0.22
1L	180	-120	281	-12	0	16	452	1	0.02	0.00	0.29
1M	180	898	198	10	0	-13	334	1	0.01	0.01	0.22
1N	180	898	281	10	0	-13	452	1	0.02	0.01	0.29
1O	180	898	198	-12	0	16	334	1	0.01	0.01	0.22
1P	180	898	281	-12	0	16	452	1	0.02	0.01	0.29
2	180	652	409	-2	0	3	660	1	0.03	0.01	0.43

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-120	-13	334	1	0.7344	0.9994	0.9999	--	--	0.00	--	0.22	Snell. 'yx'= 77
1J	-120	-13	452	1	0.7344	0.9994	0.9998	--	--	0.00	--	0.30	Snell. 'yx'= 77
1K	-120	16	334	1	0.7344	0.9994	0.9999	--	--	0.00	--	0.23	Snell. 'yx'= 77
1L	-120	16	452	1	0.7344	0.9994	0.9998	--	--	0.00	--	0.30	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 69 NI 45 NF 44 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-350	15	4	0	5	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-350	24	4	0	5	-8	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-350	15	-3	0	-4	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-350	24	-3	0	-4	-8	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	-269	15	4	0	5	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	-269	24	4	0	5	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	-269	15	-3	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	-269	24	-3	0	-4	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-348	4	7	0	6	8	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-348	35	7	0	6	-17	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-348	4	-6	0	-5	8	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-348	35	-6	0	-5	-17	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	-272	4	7	0	6	8	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-272	35	7	0	6	-17	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-272	4	-6	0	-5	8	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-272	35	-6	0	-5	-17	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-517	26	1	0	1	-7	1	0.00	0.01	0.00	
1A	80	-350	-2	4	0	1	4	1	0.00	0.01	0.00	
1B	80	-350	8	4	0	1	5	1	0.00	0.01	0.00	
1C	80	-350	-2	-3	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.00	
1D	80	-350	8	-3	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.00	
1E	80	-269	-2	4	0	1	4	1	0.00	0.00	0.00	
1F	80	-269	8	4	0	1	5	1	0.00	0.00	0.00	
1G	80	-269	-2	-3	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.00	
1H	80	-269	8	-3	0	-1	5	1	0.00	0.00	0.00	
1I	80	-348	-13	7	0	0	4	1	0.00	0.00	0.00	
1J	80	-348	18	7	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1K	80	-348	-13	-6	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.00	
1L	80	-348	18	-6	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1M	80	-272	-13	7	0	0	4	1	0.00	0.00	0.00	
1N	80	-272	18	7	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1O	80	-272	-13	-6	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.00	
1P	80	-272	18	-6	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
2	80	-517	5	1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.00	
1A	160	-350	-18	4	0	-3	-4	1	0.00	0.01	0.00	
1B	160	-350	-9	4	0	-3	4	1	0.00	0.01	0.00	
1C	160	-350	-18	-3	0	2	-4	1	0.00	0.01	0.00	
1D	160	-350	-9	-3	0	2	4	1	0.00	0.01	0.00	
1E	160	-269	-18	4	0	-3	-4	1	0.00	0.00	0.00	
1F	160	-269	-9	4	0	-3	4	1	0.00	0.00	0.00	
1G	160	-269	-18	-3	0	2	-4	1	0.00	0.00	0.00	
1H	160	-269	-9	-3	0	2	4	1	0.00	0.00	0.00	
1I	160	-348	-29	7	0	-5	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1J	160	-348	2	7	0	-5	13	1	0.00	0.00	0.01	
1K	160	-348	-29	-6	0	4	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1L	160	-348	2	-6	0	4	13	1	0.00	0.00	0.01	
1M	160	-272	-29	7	0	-5	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1N	160	-272	2	7	0	-5	13	1	0.00	0.00	0.01	
1O	160	-272	-29	-6	0	4	-12	1	0.00	0.00	0.01	
1P	160	-272	2	-6	0	4	13	1	0.00	0.00	0.01	
2	160	-517	-17	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-350	5	4	1	0.7960	0.9975	1.0056	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1B	-350	5	-8	1	0.7960	0.9975	1.0028	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1C	-350	-4	4	1	0.7960	0.9980	1.0056	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1D	-350	-4	-8	1	0.7960	0.9980	1.0028	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1E	-269	5	4	1	0.7960	0.9981	1.0043	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1F	-269	5	-8	1	0.7960	0.9981	1.0021	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1G	-269	-4	4	1	0.7960	0.9985	1.0043	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1H	-269	-4	-8	1	0.7960	0.9985	1.0021	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1I	-348	6	-12	1	0.7960	0.9964	1.0000	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1J	-348	6	-17	1	0.7960	0.9964	0.9984	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1K	-348	-5	-12	1	0.7960	0.9966	1.0000	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1L	-348	-5	-17	1	0.7960	0.9966	0.9984	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1M	-272	6	-12	1	0.7960	0.9972	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1N	-272	6	-17	1	0.7960	0.9972	0.9988	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1O	-272	-5	-12	1	0.7960	0.9973	1.0000	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1P	-272	-5	-17	1	0.7960	0.9973	0.9988	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
2	-517	-1	-7	1	0.7960	0.9955	1.0055	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 70 NI 48 NF 45 Lungh. 158.1 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-51	-223	18	0	24	319	1	0.02	0.00	0.21	
1B	0	-51	-163	18	0	24	242	1	0.01	0.00	0.16	
1C	0	-51	-223	-18	0	-24	319	1	0.02	0.00	0.21	
1D	0	-51	-163	-18	0	-24	242	1	0.01	0.00	0.16	
1E	0	298	-223	18	0	24	319	1	0.02	0.00	0.21	
1F	0	298	-163	18	0	24	242	1	0.01	0.00	0.16	
1G	0	298	-223	-18	0	-24	319	1	0.02	0.00	0.21	
1H	0	298	-163	-18	0	-24	242	1	0.01	0.00	0.16	
1I	0	-434	-242	11	0	13	342	1	0.02	0.01	0.22	
1J	0	-434	-144	11	0	13	220	1	0.01	0.01	0.14	
1K	0	-434	-242	-11	0	-12	342	1	0.02	0.01	0.22	
1L	0	-434	-144	-11	0	-12	220	1	0.01	0.01	0.14	
1M	0	682	-242	11	0	13	342	1	0.02	0.01	0.22	
1N	0	682	-144	11	0	13	220	1	0.01	0.01	0.14	
1O	0	682	-242	-11	0	-12	342	1	0.02	0.01	0.22	
1P	0	682	-144	-11	0	-12	220	1	0.01	0.01	0.14	
2	0	207	-330	-0	0	0	471	1	0.02	0.00	0.31	
1A	79	-51	-239	18	0	10	137	1	0.02	0.00	0.09	
1B	79	-51	-180	18	0	10	107	1	0.01	0.00	0.07	
1C	79	-51	-239	-18	0	-9	137	1	0.02	0.00	0.09	
1D	79	-51	-180	-18	0	-9	107	1	0.01	0.00	0.07	
1E	79	298	-239	18	0	10	137	1	0.02	0.00	0.09	
1F	79	298	-180	18	0	10	107	1	0.01	0.00	0.07	
1G	79	298	-239	-18	0	-9	137	1	0.02	0.00	0.09	
1H	79	298	-180	-18	0	-9	107	1	0.01	0.00	0.07	
1I	79	-434	-258	11	0	4	144	1	0.02	0.01	0.09	
1J	79	-434	-160	11	0	4	99	1	0.01	0.01	0.06	
1K	79	-434	-258	-11	0	-3	144	1	0.02	0.01	0.09	
1L	79	-434	-160	-11	0	-3	99	1	0.01	0.01	0.06	
1M	79	682	-258	11	0	4	144	1	0.02	0.01	0.09	
1N	79	682	-160	11	0	4	99	1	0.01	0.01	0.06	
1O	79	682	-258	-11	0	-3	144	1	0.02	0.01	0.09	
1P	79	682	-160	-11	0	-3	99	1	0.01	0.01	0.06	
2	79	207	-351	-0	0	1	202	1	0.03	0.00	0.13	
1A	158	-51	-255	18	0	-4	-59	1	0.02	0.00	0.04	
1B	158	-51	-196	18	0	-4	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1C	158	-51	-255	-18	0	5	-59	1	0.02	0.00	0.04	
1D	158	-51	-196	-18	0	5	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1E	158	298	-255	18	0	-4	-59	1	0.02	0.00	0.04	
1F	158	298	-196	18	0	-4	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1G	158	298	-255	-18	0	5	-59	1	0.02	0.00	0.04	
1H	158	298	-196	-18	0	5	-42	1	0.01	0.00	0.03	
1I	158	-434	-275	11	0	-4	-67	1	0.02	0.01	0.04	
1J	158	-434	-177	11	0	-4	-34	1	0.01	0.01	0.02	
1K	158	-434	-275	-11	0	6	-67	1	0.02	0.01	0.04	
1L	158	-434	-177	-11	0	6	-34	1	0.01	0.01	0.02	
1M	158	682	-275	11	0	-4	-67	1	0.02	0.01	0.04	
1N	158	682	-177	11	0	-4	-34	1	0.01	0.01	0.02	
1O	158	682	-275	-11	0	6	-67	1	0.02	0.01	0.04	
1P	158	682	-177	-11	0	6	-34	1	0.01	0.01	0.02	
2	158	207	-372	-0	0	1	-84	1	0.03	0.00	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-51	24	319	1	0.8014	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.22	Snell. 'yx'= 68
1B	-51	24	242	1	0.8014	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 68
1C	-51	-24	319	1	0.8014	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.22	Snell. 'yx'= 68

1D	-51	-24	242	1	0.8014	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 68
1I	-434	13	342	1	0.8014	0.9979	0.9993	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 68
1J	-434	13	220	1	0.8014	0.9979	0.9997	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 68
1K	-434	-12	342	1	0.8014	0.9975	0.9993	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 68
1L	-434	-12	220	1	0.8014	0.9975	0.9997	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 68

ASTA NUM. 71 NI 49 NF 48 Lungh. 161.9 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-296	208	22	0	6	-47	1	0.02	0.00	0.03	
1B	0	-296	266	22	0	6	-64	1	0.02	0.00	0.04	
1C	0	-296	208	-16	0	-5	-47	1	0.02	0.00	0.03	
1D	0	-296	266	-16	0	-5	-64	1	0.02	0.00	0.04	
1E	0	78	208	22	0	6	-47	1	0.02	0.00	0.03	
1F	0	78	266	22	0	6	-64	1	0.02	0.00	0.04	
1G	0	78	208	-16	0	-5	-47	1	0.02	0.00	0.03	
1H	0	78	266	-16	0	-5	-64	1	0.02	0.00	0.04	
1I	0	-691	190	14	0	5	-39	1	0.01	0.01	0.03	
1J	0	-691	284	14	0	5	-71	1	0.02	0.01	0.05	
1K	0	-691	190	-8	0	-5	-39	1	0.01	0.01	0.03	
1L	0	-691	284	-8	0	-5	-71	1	0.02	0.01	0.05	
1M	0	473	190	14	0	5	-39	1	0.01	0.01	0.03	
1N	0	473	284	14	0	5	-71	1	0.02	0.01	0.05	
1O	0	473	190	-8	0	-5	-39	1	0.01	0.01	0.03	
1P	0	473	284	-8	0	-5	-71	1	0.02	0.01	0.05	
2	0	-181	391	5	0	0	-92	1	0.03	0.00	0.06	
1A	81	-296	191	22	0	-12	115	1	0.01	0.00	0.07	
1B	81	-296	250	22	0	-12	145	1	0.02	0.00	0.09	
1C	81	-296	191	-16	0	8	115	1	0.01	0.00	0.07	
1D	81	-296	250	-16	0	8	145	1	0.02	0.00	0.09	
1E	81	78	191	22	0	-12	115	1	0.01	0.00	0.07	
1F	81	78	250	22	0	-12	145	1	0.02	0.00	0.09	
1G	81	78	191	-16	0	8	115	1	0.01	0.00	0.07	
1H	81	78	250	-16	0	8	145	1	0.02	0.00	0.09	
1I	81	-691	173	14	0	-6	108	1	0.01	0.01	0.07	
1J	81	-691	268	14	0	-6	152	1	0.02	0.01	0.10	
1K	81	-691	173	-8	0	1	108	1	0.01	0.01	0.07	
1L	81	-691	268	-8	0	1	152	1	0.02	0.01	0.10	
1M	81	473	173	14	0	-6	108	1	0.01	0.01	0.07	
1N	81	473	268	14	0	-6	152	1	0.02	0.01	0.10	
1O	81	473	173	-8	0	1	108	1	0.01	0.01	0.07	
1P	81	473	268	-8	0	1	152	1	0.02	0.01	0.10	
2	81	-181	370	5	0	-4	216	1	0.03	0.00	0.14	
1A	162	-296	175	22	0	-30	263	1	0.01	0.00	0.17	
1B	162	-296	233	22	0	-30	340	1	0.02	0.00	0.22	
1C	162	-296	175	-16	0	21	263	1	0.01	0.00	0.17	
1D	162	-296	233	-16	0	21	340	1	0.02	0.00	0.22	
1E	162	78	175	22	0	-30	263	1	0.01	0.00	0.17	
1F	162	78	233	22	0	-30	340	1	0.02	0.00	0.22	
1G	162	78	175	-16	0	21	263	1	0.01	0.00	0.17	
1H	162	78	233	-16	0	21	340	1	0.02	0.00	0.22	
1I	162	-691	157	14	0	-17	241	1	0.01	0.01	0.16	
1J	162	-691	251	14	0	-17	362	1	0.02	0.01	0.24	
1K	162	-691	157	-8	0	8	241	1	0.01	0.01	0.16	
1L	162	-691	251	-8	0	8	362	1	0.02	0.01	0.24	
1M	162	473	157	14	0	-17	241	1	0.01	0.01	0.16	
1N	162	473	251	14	0	-17	362	1	0.02	0.01	0.24	
1O	162	473	157	-8	0	8	241	1	0.01	0.01	0.16	
1P	162	473	251	-8	0	8	362	1	0.02	0.01	0.24	
2	162	-181	348	5	0	-8	506	1	0.03	0.00	0.33	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-296	-30	263	1	0.7906	0.9990	0.9997	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 70
1B	-296	-30	340	1	0.7906	0.9990	0.9996	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'yx'= 70
1C	-296	21	263	1	0.7906	0.9988	0.9997	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 70
1D	-296	21	340	1	0.7906	0.9988	0.9996	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 70
1I	-691	-17	241	1	0.7906	0.9969	0.9995	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 70
1J	-691	-17	362	1	0.7906	0.9969	0.9989	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 70
1K	-691	8	241	1	0.7906	0.9947	0.9995	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'yx'= 70
1L	-691	8	362	1	0.7906	0.9947	0.9989	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 70
2	-181	-8	506	1	0.7906	0.9997	0.9997	--	--	0.00	--	0.34	Snell. 'yx'= 70

ASTA NUM. 72 NI 52 NF 49 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	--										
	cm		daN			daN*m					
1A	0	-778	16	3	0	3	-2	1	0.00	0.01	0.00
1B	0	-778	26	3	0	3	-10	1	0.00	0.01	0.01
1C	0	-778	16	-2	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00
1D	0	-778	26	-2	0	-2	-10	1	0.00	0.01	0.01
1E	0	-615	16	3	0	3	-2	1	0.00	0.01	0.00
1F	0	-615	26	3	0	3	-10	1	0.00	0.01	0.01
1G	0	-615	16	-2	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00
1H	0	-615	26	-2	0	-2	-10	1	0.00	0.01	0.01
1I	0	-770	5	6	0	5	7	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	-770	37	6	0	5	-18	1	0.00	0.01	0.01
1K	0	-770	5	-5	0	-4	7	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	-770	37	-5	0	-4	-18	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	-623	5	6	0	5	7	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	-623	37	6	0	5	-18	1	0.00	0.01	0.01
1O	0	-623	5	-5	0	-4	7	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	-623	37	-5	0	-4	-18	1	0.00	0.01	0.01
2	0	-1164	29	1	0	1	-9	1	0.00	0.02	0.01
1A	80	-778	-1	3	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1B	80	-778	9	3	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1C	80	-778	-1	-2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1D	80	-778	9	-2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1E	80	-615	-1	3	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1F	80	-615	9	3	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1G	80	-615	-1	-2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1H	80	-615	9	-2	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1I	80	-770	-11	6	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1J	80	-770	20	6	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1K	80	-770	-11	-5	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1L	80	-770	20	-5	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1M	80	-623	-11	6	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1N	80	-623	20	6	0	0	4	1	0.00	0.01	0.00
1O	80	-623	-11	-5	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
1P	80	-623	20	-5	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.00
2	80	-1164	7	1	0	0	5	1	0.00	0.02	0.00
1A	160	-778	-17	3	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.00
1B	160	-778	-7	3	0	-2	5	1	0.00	0.01	0.00
1C	160	-778	-17	-2	0	1	-3	1	0.00	0.01	0.00
1D	160	-778	-7	-2	0	1	5	1	0.00	0.01	0.00
1E	160	-615	-17	3	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.00
1F	160	-615	-7	3	0	-2	5	1	0.00	0.01	0.00
1G	160	-615	-17	-2	0	1	-3	1	0.00	0.01	0.00
1H	160	-615	-7	-2	0	1	5	1	0.00	0.01	0.00
1I	160	-770	-28	6	0	-5	-11	1	0.00	0.01	0.01
1J	160	-770	4	6	0	-5	14	1	0.00	0.01	0.01
1K	160	-770	-28	-5	0	4	-11	1	0.00	0.01	0.01
1L	160	-770	4	-5	0	4	14	1	0.00	0.01	0.01
1M	160	-623	-28	6	0	-5	-11	1	0.00	0.01	0.01
1N	160	-623	4	6	0	-5	14	1	0.00	0.01	0.01
1O	160	-623	-28	-5	0	4	-11	1	0.00	0.01	0.01
1P	160	-623	4	-5	0	4	14	1	0.00	0.01	0.01
2	160	-1164	-14	1	0	-1	2	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	--											
	daN	daN*m											
1A	-778	3	4	1	0.7960	0.9936	1.0122	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1B	-778	3	-10	1	0.7960	0.9936	1.0045	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1C	-778	-2	4	1	0.7960	0.9944	1.0122	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1D	-778	-2	-10	1	0.7960	0.9944	1.0045	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1E	-615	3	4	1	0.7960	0.9949	1.0096	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1F	-615	3	-10	1	0.7960	0.9949	1.0035	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1G	-615	-2	4	1	0.7960	0.9956	1.0096	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1H	-615	-2	-10	1	0.7960	0.9956	1.0035	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1I	-770	5	-11	1	0.7960	0.9922	1.0016	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1J	-770	5	-18	1	0.7960	0.9922	0.9963	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'yx'= 69
1K	-770	-4	-11	1	0.7960	0.9923	1.0016	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1L	-770	-4	-18	1	0.7960	0.9923	0.9963	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'yx'= 69
1M	-623	5	-11	1	0.7960	0.9937	1.0013	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1N	-623	5	-18	1	0.7960	0.9937	0.9970	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'yx'= 69
1O	-623	-4	-11	1	0.7960	0.9938	1.0013	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
1P	-623	-4	-18	1	0.7960	0.9938	0.9970	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'yx'= 69
2	-1164	1	-9	1	0.7960	0.9876	1.0096	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 73 NI 53 NF 52 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-418	-233	9	0	11	331	1	0.02	0.01	0.22	

1B	0	-418	-175	9	0	11	256	1	0.01	0.01	0.17
1C	0	-418	-233	-16	0	-20	331	1	0.02	0.01	0.22
1D	0	-418	-175	-16	0	-20	256	1	0.01	0.01	0.17
1E	0	-49	-233	9	0	11	331	1	0.02	0.00	0.22
1F	0	-49	-175	9	0	11	256	1	0.01	0.00	0.17
1G	0	-49	-233	-16	0	-20	331	1	0.02	0.00	0.22
1H	0	-49	-175	-16	0	-20	256	1	0.01	0.00	0.17
1I	0	-734	-248	7	0	7	350	1	0.02	0.01	0.23
1J	0	-734	-160	7	0	7	238	1	0.01	0.01	0.15
1K	0	-734	-248	-13	0	-15	350	1	0.02	0.01	0.23
1L	0	-734	-160	-13	0	-15	238	1	0.01	0.01	0.15
1M	0	266	-248	7	0	7	350	1	0.02	0.00	0.23
1N	0	266	-160	7	0	7	238	1	0.01	0.00	0.15
1O	0	266	-248	-13	0	-15	350	1	0.02	0.00	0.23
1P	0	266	-160	-13	0	-15	238	1	0.01	0.00	0.15
2	0	-390	-348	-6	0	-7	493	1	0.03	0.01	0.32
1A	80	-418	-249	9	0	4	139	1	0.02	0.01	0.09
1B	80	-418	-191	9	0	4	109	1	0.01	0.01	0.07
1C	80	-418	-249	-16	0	-7	139	1	0.02	0.01	0.09
1D	80	-418	-191	-16	0	-7	109	1	0.01	0.01	0.07
1E	80	-49	-249	9	0	4	139	1	0.02	0.00	0.09
1F	80	-49	-191	9	0	4	109	1	0.01	0.00	0.07
1G	80	-49	-249	-16	0	-7	139	1	0.02	0.00	0.09
1H	80	-49	-191	-16	0	-7	109	1	0.01	0.00	0.07
1I	80	-734	-264	7	0	2	145	1	0.02	0.01	0.09
1J	80	-734	-176	7	0	2	103	1	0.01	0.01	0.07
1K	80	-734	-264	-13	0	-5	145	1	0.02	0.01	0.09
1L	80	-734	-176	-13	0	-5	103	1	0.01	0.01	0.07
1M	80	266	-264	7	0	2	145	1	0.02	0.00	0.09
1N	80	266	-176	7	0	2	103	1	0.01	0.00	0.07
1O	80	266	-264	-13	0	-5	145	1	0.02	0.00	0.09
1P	80	266	-176	-13	0	-5	103	1	0.01	0.00	0.07
2	80	-390	-369	-6	0	-2	206	1	0.03	0.01	0.13
1A	160	-418	-266	9	0	-3	-67	1	0.02	0.01	0.04
1B	160	-418	-208	9	0	-3	-50	1	0.02	0.01	0.03
1C	160	-418	-266	-16	0	5	-67	1	0.02	0.01	0.04
1D	160	-418	-208	-16	0	5	-50	1	0.02	0.01	0.03
1E	160	-49	-266	9	0	-3	-67	1	0.02	0.00	0.04
1F	160	-49	-208	9	0	-3	-50	1	0.02	0.00	0.03
1G	160	-49	-266	-16	0	5	-67	1	0.02	0.00	0.04
1H	160	-49	-208	-16	0	5	-50	1	0.02	0.00	0.03
1I	160	-734	-281	7	0	-3	-73	1	0.02	0.01	0.05
1J	160	-734	-193	7	0	-3	-44	1	0.01	0.01	0.03
1K	160	-734	-281	-13	0	6	-73	1	0.02	0.01	0.05
1L	160	-734	-193	-13	0	6	-44	1	0.01	0.01	0.03
1M	160	266	-281	7	0	-3	-73	1	0.02	0.00	0.05
1N	160	266	-193	7	0	-3	-44	1	0.01	0.00	0.03
1O	160	266	-281	-13	0	6	-73	1	0.02	0.00	0.05
1P	160	266	-193	-13	0	6	-44	1	0.01	0.00	0.03
2	160	-390	-391	-6	0	2	-98	1	0.03	0.01	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-418	11	331	1	0.7960	0.9984	0.9993	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 69
1B	-418	11	256	1	0.7960	0.9984	0.9994	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 69
1C	-418	-20	331	1	0.7960	0.9983	0.9993	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 69
1D	-418	-20	256	1	0.7960	0.9983	0.9994	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 69
1E	-49	11	331	1	0.7960	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
1F	-49	11	256	1	0.7960	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 69
1G	-49	-20	331	1	0.7960	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.22	Snell. 'yx'= 69
1H	-49	-20	256	1	0.7960	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 69
1I	-734	7	350	1	0.7960	0.9956	0.9986	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'yx'= 69
1J	-734	7	238	1	0.7960	0.9956	0.9991	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'yx'= 69
1K	-734	-15	350	1	0.7960	0.9963	0.9986	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 69
1L	-734	-15	238	1	0.7960	0.9963	0.9991	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'yx'= 69
2	-390	-7	493	1	0.7960	0.9983	0.9993	--	--	0.01	--	0.33	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 74 NI 56 NF 53 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	527	74	8	0	6	-43	1	0.01	0.01	0.03	
1B	0	527	93	8	0	6	-59	1	0.01	0.01	0.04	
1C	0	527	74	-5	0	-4	-43	1	0.01	0.01	0.03	
1D	0	527	93	-5	0	-4	-59	1	0.01	0.01	0.04	
1E	0	854	74	8	0	6	-43	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	854	93	8	0	6	-59	1	0.01	0.01	0.04	
1G	0	854	74	-5	0	-4	-43	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	854	93	-5	0	-4	-59	1	0.01	0.01	0.04	
1I	0	270	67	6	0	6	-36	1	0.00	0.00	0.02	
1J	0	270	100	6	0	6	-66	1	0.01	0.00	0.04	

1K	0	270	67	-4	0	-4	-36	1	0.00	0.00	0.02
1L	0	270	100	-4	0	-4	-66	1	0.01	0.00	0.04
1M	0	1111	67	6	0	6	-36	1	0.00	0.02	0.02
1N	0	1111	100	6	0	6	-66	1	0.01	0.02	0.04
1O	0	1111	67	-4	0	-4	-36	1	0.00	0.02	0.02
1P	0	1111	100	-4	0	-4	-66	1	0.01	0.02	0.04
2	0	1164	134	2	0	2	-85	1	0.01	0.02	0.06
1A	80	527	58	8	0	-1	10	1	0.00	0.01	0.01
1B	80	527	77	8	0	-1	9	1	0.01	0.01	0.01
1C	80	527	58	-5	0	0	10	1	0.00	0.01	0.01
1D	80	527	77	-5	0	0	9	1	0.01	0.01	0.01
1E	80	854	58	8	0	-1	10	1	0.00	0.01	0.01
1F	80	854	77	8	0	-1	9	1	0.01	0.01	0.01
1G	80	854	58	-5	0	0	10	1	0.00	0.01	0.01
1H	80	854	77	-5	0	0	9	1	0.01	0.01	0.01
1I	80	270	51	6	0	1	11	1	0.00	0.00	0.01
1J	80	270	84	6	0	1	7	1	0.01	0.00	0.00
1K	80	270	51	-4	0	-1	11	1	0.00	0.00	0.01
1L	80	270	84	-4	0	-1	7	1	0.01	0.00	0.00
1M	80	1111	51	6	0	1	11	1	0.00	0.02	0.01
1N	80	1111	84	6	0	1	7	1	0.01	0.02	0.00
1O	80	1111	51	-4	0	-1	11	1	0.00	0.02	0.01
1P	80	1111	84	-4	0	-1	7	1	0.01	0.02	0.00
2	80	1164	113	2	0	-0	14	1	0.01	0.02	0.01
1A	160	527	41	8	0	-7	49	1	0.00	0.01	0.03
1B	160	527	60	8	0	-7	64	1	0.00	0.01	0.04
1C	160	527	41	-5	0	4	49	1	0.00	0.01	0.03
1D	160	527	60	-5	0	4	64	1	0.00	0.01	0.04
1E	160	854	41	8	0	-7	49	1	0.00	0.01	0.03
1F	160	854	60	8	0	-7	64	1	0.00	0.01	0.04
1G	160	854	41	-5	0	4	49	1	0.00	0.01	0.03
1H	160	854	60	-5	0	4	64	1	0.00	0.01	0.04
1I	160	270	34	6	0	-4	45	1	0.00	0.00	0.03
1J	160	270	67	6	0	-4	68	1	0.00	0.00	0.04
1K	160	270	34	-4	0	2	45	1	0.00	0.00	0.03
1L	160	270	67	-4	0	2	68	1	0.00	0.00	0.04
1M	160	1111	34	6	0	-4	45	1	0.00	0.02	0.03
1N	160	1111	67	6	0	-4	68	1	0.00	0.02	0.04
1O	160	1111	34	-4	0	2	45	1	0.00	0.02	0.03
1P	160	1111	67	-4	0	2	68	1	0.00	0.02	0.04
2	160	1164	91	2	0	-2	95	1	0.01	0.02	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 75 NI 57 NF 56 Lungh. 160.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-41	16	2	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-41	25	2	0	2	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-41	16	-3	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-41	25	-3	0	-3	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	68	16	2	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	68	25	2	0	2	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	68	16	-3	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	68	25	-3	0	-3	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-102	5	5	0	4	8	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-102	36	5	0	4	-17	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-102	5	-6	0	-5	8	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-102	36	-6	0	-5	-17	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	129	5	5	0	4	8	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	129	36	5	0	4	-17	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	129	5	-6	0	-5	8	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	129	36	-6	0	-5	-17	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	32	28	-1	0	-1	-7	1	0.00	0.00	0.00	
1A	80	-41	-1	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1B	80	-41	9	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1C	80	-41	-1	-3	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1D	80	-41	9	-3	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1E	80	68	-1	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1F	80	68	9	2	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1G	80	68	-1	-3	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1H	80	68	9	-3	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1I	80	-102	-12	5	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1J	80	-102	19	5	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1K	80	-102	-12	-6	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1L	80	-102	19	-6	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1M	80	129	-12	5	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	
1N	80	129	19	5	0	0	5	1	0.00	0.00	0.00	

1O	80	129	-12	-6	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
1P	80	129	19	-6	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.00
2	80	32	7	-1	0	0	6	1	0.00	0.00	0.00
1A	160	-41	-17	2	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00
1B	160	-41	-8	2	0	-2	5	1	0.00	0.00	0.00
1C	160	-41	-17	-3	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.00
1D	160	-41	-8	-3	0	3	5	1	0.00	0.00	0.00
1E	160	68	-17	2	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00
1F	160	68	-8	2	0	-2	5	1	0.00	0.00	0.00
1G	160	68	-17	-3	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.00
1H	160	68	-8	-3	0	3	5	1	0.00	0.00	0.00
1I	160	-102	-28	5	0	-4	-11	1	0.00	0.00	0.01
1J	160	-102	3	5	0	-4	14	1	0.00	0.00	0.01
1K	160	-102	-28	-6	0	5	-11	1	0.00	0.00	0.01
1L	160	-102	3	-6	0	5	14	1	0.00	0.00	0.01
1M	160	129	-28	5	0	-4	-11	1	0.00	0.00	0.01
1N	160	129	3	5	0	-4	14	1	0.00	0.00	0.01
1O	160	129	-28	-6	0	5	-11	1	0.00	0.00	0.01
1P	160	129	3	-6	0	5	14	1	0.00	0.00	0.01
2	160	32	-15	-1	0	1	3	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-41	2	5	1	0.7960	0.9996	1.0007	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'yx'= 69
1B	-41	2	-9	1	0.7960	0.9996	1.0002	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1C	-41	-3	5	1	0.7960	0.9996	1.0007	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1D	-41	-3	-9	1	0.7960	0.9996	1.0002	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1I	-102	4	-11	1	0.7960	0.9991	1.0001	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1J	-102	4	-17	1	0.7960	0.9991	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1K	-102	-5	-11	1	0.7960	0.9990	1.0001	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69
1L	-102	-5	-17	1	0.7960	0.9990	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'yx'= 69

ASTA NUM. 76 NI 60 NF 57 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	120	-146	15	0	22	250	1	0.01	0.00	0.16	
1B	0	120	-101	15	0	22	183	1	0.01	0.00	0.12	
1C	0	120	-146	-18	0	-27	250	1	0.01	0.00	0.16	
1D	0	120	-101	-18	0	-27	183	1	0.01	0.00	0.12	
1E	0	525	-146	15	0	22	250	1	0.01	0.01	0.16	
1F	0	525	-101	15	0	22	183	1	0.01	0.01	0.12	
1G	0	525	-146	-18	0	-27	250	1	0.01	0.01	0.16	
1H	0	525	-101	-18	0	-27	183	1	0.01	0.01	0.12	
1I	0	-310	-172	8	0	11	286	1	0.01	0.00	0.19	
1J	0	-310	-75	8	0	11	147	1	0.01	0.00	0.10	
1K	0	-310	-172	-11	0	-15	286	1	0.01	0.00	0.19	
1L	0	-310	-75	-11	0	-15	147	1	0.01	0.00	0.10	
1M	0	955	-172	8	0	11	286	1	0.01	0.01	0.19	
1N	0	955	-75	8	0	11	147	1	0.01	0.01	0.10	
1O	0	955	-172	-11	0	-15	286	1	0.01	0.01	0.19	
1P	0	955	-75	-11	0	-15	147	1	0.01	0.01	0.10	
2	0	552	-216	-3	0	-4	366	1	0.02	0.01	0.24	
1A	90	120	-165	15	0	8	110	1	0.01	0.00	0.07	
1B	90	120	-119	15	0	8	84	1	0.01	0.00	0.05	
1C	90	120	-165	-18	0	-11	110	1	0.01	0.00	0.07	
1D	90	120	-119	-18	0	-11	84	1	0.01	0.00	0.05	
1E	90	525	-165	15	0	8	110	1	0.01	0.01	0.07	
1F	90	525	-119	15	0	8	84	1	0.01	0.01	0.05	
1G	90	525	-165	-18	0	-11	110	1	0.01	0.01	0.07	
1H	90	525	-119	-18	0	-11	84	1	0.01	0.01	0.05	
1I	90	-310	-190	8	0	3	123	1	0.01	0.00	0.08	
1J	90	-310	-94	8	0	3	71	1	0.01	0.00	0.05	
1K	90	-310	-190	-11	0	-5	123	1	0.01	0.00	0.08	
1L	90	-310	-94	-11	0	-5	71	1	0.01	0.00	0.05	
1M	90	955	-190	8	0	3	123	1	0.01	0.01	0.08	
1N	90	955	-94	8	0	3	71	1	0.01	0.01	0.05	
1O	90	955	-190	-11	0	-5	123	1	0.01	0.01	0.08	
1P	90	955	-94	-11	0	-5	71	1	0.01	0.01	0.05	
2	90	552	-240	-3	0	-2	161	1	0.02	0.01	0.10	
1A	180	120	-183	15	0	-5	-47	1	0.01	0.00	0.03	
1B	180	120	-138	15	0	-5	-32	1	0.01	0.00	0.02	
1C	180	120	-183	-18	0	6	-47	1	0.01	0.00	0.03	
1D	180	120	-138	-18	0	6	-32	1	0.01	0.00	0.02	
1E	180	525	-183	15	0	-5	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1F	180	525	-138	15	0	-5	-32	1	0.01	0.01	0.02	
1G	180	525	-183	-18	0	6	-47	1	0.01	0.01	0.03	
1H	180	525	-138	-18	0	6	-32	1	0.01	0.01	0.02	
1I	180	-310	-209	8	0	-4	-57	1	0.02	0.00	0.04	
1J	180	-310	-113	8	0	-4	-22	1	0.01	0.00	0.01	

1K	180	-310	-209	-11	0	5	-57	1	0.02	0.00	0.04
1L	180	-310	-113	-11	0	5	-22	1	0.01	0.00	0.01
1M	180	955	-209	8	0	-4	-57	1	0.02	0.01	0.04
1N	180	955	-113	8	0	-4	-22	1	0.01	0.01	0.01
1O	180	955	-209	-11	0	5	-57	1	0.02	0.01	0.04
1P	180	955	-113	-11	0	5	-22	1	0.01	0.01	0.01
2	180	552	-264	-3	0	1	-66	1	0.02	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-310	11	286	1	0.7344	0.9983	0.9996	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
1J	-310	11	147	1	0.7344	0.9983	1.0001	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 77
1K	-310	-15	286	1	0.7344	0.9986	0.9996	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 77
1L	-310	-15	147	1	0.7344	0.9986	1.0001	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 77

ASTA NUM. 77 NI 61 NF 60 Lungh. 180.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1060	165	16	0	5	-42	1	0.01	0.02	0.03	
1B	0	-1060	199	16	0	5	-54	1	0.01	0.02	0.04	
1C	0	-1060	165	-12	0	-4	-42	1	0.01	0.02	0.03	
1D	0	-1060	199	-12	0	-4	-54	1	0.01	0.02	0.04	
1E	0	-591	165	16	0	5	-42	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	-591	199	16	0	5	-54	1	0.01	0.01	0.04	
1G	0	-591	165	-12	0	-4	-42	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	-591	199	-12	0	-4	-54	1	0.01	0.01	0.04	
1I	0	-1312	158	9	0	4	-38	1	0.01	0.02	0.02	
1J	0	-1312	206	9	0	4	-59	1	0.02	0.02	0.04	
1K	0	-1312	158	-5	0	-3	-38	1	0.01	0.02	0.02	
1L	0	-1312	206	-5	0	-3	-59	1	0.02	0.02	0.04	
1M	0	-339	158	9	0	4	-38	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	-339	206	9	0	4	-59	1	0.02	0.00	0.04	
1O	0	-339	158	-5	0	-3	-38	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	-339	206	-5	0	-3	-59	1	0.02	0.00	0.04	
2	0	-1353	299	3	0	1	-80	1	0.02	0.02	0.05	
1A	90	-1060	146	16	0	-9	98	1	0.01	0.02	0.06	
1B	90	-1060	181	16	0	-9	117	1	0.01	0.02	0.08	
1C	90	-1060	146	-12	0	7	98	1	0.01	0.02	0.06	
1D	90	-1060	181	-12	0	7	117	1	0.01	0.02	0.08	
1E	90	-591	146	16	0	-9	98	1	0.01	0.01	0.06	
1F	90	-591	181	16	0	-9	117	1	0.01	0.01	0.08	
1G	90	-591	146	-12	0	7	98	1	0.01	0.01	0.06	
1H	90	-591	181	-12	0	7	117	1	0.01	0.01	0.08	
1I	90	-1312	139	9	0	-4	96	1	0.01	0.02	0.06	
1J	90	-1312	188	9	0	-4	118	1	0.01	0.02	0.08	
1K	90	-1312	139	-5	0	2	96	1	0.01	0.02	0.06	
1L	90	-1312	188	-5	0	2	118	1	0.01	0.02	0.08	
1M	90	-339	139	9	0	-4	96	1	0.01	0.00	0.06	
1N	90	-339	188	9	0	-4	118	1	0.01	0.00	0.08	
1O	90	-339	139	-5	0	2	96	1	0.01	0.00	0.06	
1P	90	-339	188	-5	0	2	118	1	0.01	0.00	0.08	
2	90	-1353	275	3	0	-2	178	1	0.02	0.02	0.12	
1A	180	-1060	128	16	0	-23	221	1	0.01	0.02	0.14	
1B	180	-1060	162	16	0	-23	271	1	0.01	0.02	0.18	
1C	180	-1060	128	-12	0	18	221	1	0.01	0.02	0.14	
1D	180	-1060	162	-12	0	18	271	1	0.01	0.02	0.18	
1E	180	-591	128	16	0	-23	221	1	0.01	0.01	0.14	
1F	180	-591	162	16	0	-23	271	1	0.01	0.01	0.18	
1G	180	-591	128	-12	0	18	221	1	0.01	0.01	0.14	
1H	180	-591	162	-12	0	18	271	1	0.01	0.01	0.18	
1I	180	-1312	121	9	0	-12	213	1	0.01	0.02	0.14	
1J	180	-1312	169	9	0	-12	279	1	0.01	0.02	0.18	
1K	180	-1312	121	-5	0	7	213	1	0.01	0.02	0.14	
1L	180	-1312	169	-5	0	7	279	1	0.01	0.02	0.18	
1M	180	-339	121	9	0	-12	213	1	0.01	0.00	0.14	
1N	180	-339	169	9	0	-12	279	1	0.01	0.00	0.18	
1O	180	-339	121	-5	0	7	213	1	0.01	0.00	0.14	
1P	180	-339	169	-5	0	7	279	1	0.01	0.00	0.18	
2	180	-1353	251	3	0	-5	415	1	0.02	0.02	0.27	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1060	-23	221	1	0.7344	0.9961	0.9990	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'yx'= 77

1B	-1060	-23	271	1	0.7344	0.9961	0.9986	--	--	0.02	--	0.21	Snell. 'yx'=	77
1C	-1060	18	221	1	0.7344	0.9960	0.9990	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'yx'=	77
1D	-1060	18	271	1	0.7344	0.9960	0.9986	--	--	0.02	--	0.20	Snell. 'yx'=	77
1E	-591	-23	221	1	0.7344	0.9978	0.9995	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'=	77
1F	-591	-23	271	1	0.7344	0.9978	0.9992	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'=	77
1G	-591	18	221	1	0.7344	0.9978	0.9995	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'=	77
1H	-591	18	271	1	0.7344	0.9978	0.9992	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'=	77
1I	-1312	-12	213	1	0.7344	0.9942	0.9993	--	--	0.03	--	0.17	Snell. 'yx'=	77
1J	-1312	-12	279	1	0.7344	0.9942	0.9979	--	--	0.03	--	0.21	Snell. 'yx'=	77
1K	-1312	7	213	1	0.7344	0.9931	0.9993	--	--	0.03	--	0.17	Snell. 'yx'=	77
1L	-1312	7	279	1	0.7344	0.9931	0.9979	--	--	0.03	--	0.21	Snell. 'yx'=	77
1M	-339	-12	213	1	0.7344	0.9985	0.9998	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'=	77
1N	-339	-12	279	1	0.7344	0.9985	0.9995	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'=	77
1O	-339	7	213	1	0.7344	0.9982	0.9998	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'=	77
1P	-339	7	279	1	0.7344	0.9982	0.9995	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'=	77
2	-1353	-5	415	1	0.7344	0.9954	0.9981	--	--	0.03	--	0.30	Snell. 'yx'=	77

ASTA NUM. 78 NI 64 NF 61 Lungh. 157.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-805	-67	8	0	6	63	1	0.00	0.01	0.04	
1B	0	-805	-52	8	0	6	52	1	0.00	0.01	0.03	
1C	0	-805	-67	-8	0	-7	63	1	0.00	0.01	0.04	
1D	0	-805	-52	-8	0	-7	52	1	0.00	0.01	0.03	
1E	0	-669	-67	8	0	6	63	1	0.00	0.01	0.04	
1F	0	-669	-52	8	0	6	52	1	0.00	0.01	0.03	
1G	0	-669	-67	-8	0	-7	63	1	0.00	0.01	0.04	
1H	0	-669	-52	-8	0	-7	52	1	0.00	0.01	0.03	
1I	0	-771	-64	4	0	4	60	1	0.00	0.01	0.04	
1J	0	-771	-55	4	0	4	55	1	0.00	0.01	0.04	
1K	0	-771	-64	-5	0	-5	60	1	0.00	0.01	0.04	
1L	0	-771	-55	-5	0	-5	55	1	0.00	0.01	0.04	
1M	0	-703	-64	4	0	4	60	1	0.00	0.01	0.04	
1N	0	-703	-55	4	0	4	55	1	0.00	0.01	0.04	
1O	0	-703	-64	-5	0	-5	60	1	0.00	0.01	0.04	
1P	0	-703	-55	-5	0	-5	55	1	0.00	0.01	0.04	
2	0	-1226	-105	-1	0	-1	96	1	0.01	0.02	0.06	
1A	79	-805	-83	8	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1B	79	-805	-69	8	0	-0	5	1	0.01	0.01	0.00	
1C	79	-805	-83	-8	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1D	79	-805	-69	-8	0	-0	5	1	0.01	0.01	0.00	
1E	79	-669	-83	8	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1F	79	-669	-69	8	0	-0	5	1	0.01	0.01	0.00	
1G	79	-669	-83	-8	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.00	
1H	79	-669	-69	-8	0	-0	5	1	0.01	0.01	0.00	
1I	79	-771	-80	4	0	1	3	1	0.01	0.01	0.00	
1J	79	-771	-72	4	0	1	5	1	0.01	0.01	0.00	
1K	79	-771	-80	-5	0	-1	3	1	0.01	0.01	0.00	
1L	79	-771	-72	-5	0	-1	5	1	0.01	0.01	0.00	
1M	79	-703	-80	4	0	1	3	1	0.01	0.01	0.00	
1N	79	-703	-72	4	0	1	5	1	0.01	0.01	0.00	
1O	79	-703	-80	-5	0	-1	3	1	0.01	0.01	0.00	
1P	79	-703	-72	-5	0	-1	5	1	0.01	0.01	0.00	
2	79	-1226	-126	-1	0	-0	5	1	0.01	0.02	0.00	
1A	157	-805	-99	8	0	-6	-68	1	0.01	0.01	0.04	
1B	157	-805	-85	8	0	-6	-55	1	0.01	0.01	0.04	
1C	157	-805	-99	-8	0	7	-68	1	0.01	0.01	0.04	
1D	157	-805	-85	-8	0	7	-55	1	0.01	0.01	0.04	
1E	157	-669	-99	8	0	-6	-68	1	0.01	0.01	0.04	
1F	157	-669	-85	8	0	-6	-55	1	0.01	0.01	0.04	
1G	157	-669	-99	-8	0	7	-68	1	0.01	0.01	0.04	
1H	157	-669	-85	-8	0	7	-55	1	0.01	0.01	0.04	
1I	157	-771	-96	4	0	-2	-66	1	0.01	0.01	0.04	
1J	157	-771	-88	4	0	-2	-57	1	0.01	0.01	0.04	
1K	157	-771	-96	-5	0	3	-66	1	0.01	0.01	0.04	
1L	157	-771	-88	-5	0	3	-57	1	0.01	0.01	0.04	
1M	157	-703	-96	4	0	-2	-66	1	0.01	0.01	0.04	
1N	157	-703	-88	4	0	-2	-57	1	0.01	0.01	0.04	
1O	157	-703	-96	-5	0	3	-66	1	0.01	0.01	0.04	
1P	157	-703	-88	-5	0	3	-57	1	0.01	0.01	0.04	
2	157	-1226	-147	-1	0	0	-102	1	0.01	0.02	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-805	-6	-68	1	0.8045	0.9916	0.9890	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'yx'= 67
1B	-805	-6	-55	1	0.8045	0.9916	0.9892	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1C	-805	-7	-68	1	0.8045	0.9916	0.9890	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'yx'= 67
1D	-805	-7	-55	1	0.8045	0.9916	0.9892	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67
1E	-669	-6	-68	1	0.8045	0.9931	0.9909	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'yx'= 67
1F	-669	-6	-55	1	0.8045	0.9931	0.9910	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 67

1G	-669	-7	-68	1	0.8045	0.9930	0.9909	--	--	0.01	--	0.06 Snell. 'yx'= 67
1H	-669	-7	-55	1	0.8045	0.9930	0.9910	--	--	0.01	--	0.05 Snell. 'yx'= 67
1I	-771	4	-66	1	0.8045	0.9949	0.9898	--	--	0.01	--	0.06 Snell. 'yx'= 67
1J	-771	4	-57	1	0.8045	0.9949	0.9893	--	--	0.01	--	0.05 Snell. 'yx'= 67
1K	-771	-5	-66	1	0.8045	0.9947	0.9898	--	--	0.01	--	0.06 Snell. 'yx'= 67
1L	-771	-5	-57	1	0.8045	0.9947	0.9893	--	--	0.01	--	0.05 Snell. 'yx'= 67
1M	-703	4	-66	1	0.8045	0.9954	0.9907	--	--	0.01	--	0.06 Snell. 'yx'= 67
1N	-703	4	-57	1	0.8045	0.9954	0.9902	--	--	0.01	--	0.05 Snell. 'yx'= 67
1O	-703	-5	-66	1	0.8045	0.9952	0.9907	--	--	0.01	--	0.06 Snell. 'yx'= 67
1P	-703	-5	-57	1	0.8045	0.9952	0.9902	--	--	0.01	--	0.05 Snell. 'yx'= 67
2	-1226	-1	-102	1	0.8045	0.9897	0.9823	--	--	0.02	--	0.09 Snell. 'yx'= 67

Lavoro: **01647 STRUTTURA ESTERNA** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
Gruppo: **5** Descrizione: **TRAVI COPERTURA**
Tabella: **Tabella travi** Struttura: **Nuova**
Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 155 NF 156 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.1750 0.1750 0.4200 0.8403 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	35	110	10	0	5	-50	1	0.02	0.00	0.10	
1B	0	35	140	10	0	5	-71	1	0.02	0.00	0.14	
1C	0	35	110	-3	0	-3	-50	1	0.02	0.00	0.10	
1D	0	35	140	-3	0	-3	-71	1	0.02	0.00	0.14	
1E	0	87	110	10	0	5	-50	1	0.02	0.00	0.10	
1F	0	87	140	10	0	5	-71	1	0.02	0.00	0.14	
1G	0	87	110	-3	0	-3	-50	1	0.02	0.00	0.10	
1H	0	87	140	-3	0	-3	-71	1	0.02	0.00	0.14	
1I	0	44	119	12	0	7	-56	1	0.02	0.00	0.11	
1J	0	44	131	12	0	7	-65	1	0.02	0.00	0.13	
1K	0	44	119	-5	0	-5	-56	1	0.02	0.00	0.11	
1L	0	44	131	-5	0	-5	-65	1	0.02	0.00	0.13	
1M	0	79	119	12	0	7	-56	1	0.02	0.00	0.11	
1N	0	79	131	12	0	7	-65	1	0.02	0.00	0.13	
1O	0	79	119	-5	0	-5	-56	1	0.02	0.00	0.11	
1P	0	79	131	-5	0	-5	-65	1	0.02	0.00	0.13	
2	0	100	208	6	0	1	-100	1	0.03	0.00	0.20	
1A	55	35	71	10	0	-1	0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	55	35	100	10	0	-1	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1C	55	35	71	-3	0	-2	0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	55	35	100	-3	0	-2	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1E	55	87	71	10	0	-1	0	1	0.01	0.00	0.00	
1F	55	87	100	10	0	-1	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1G	55	87	71	-3	0	-2	0	1	0.01	0.00	0.00	
1H	55	87	100	-3	0	-2	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1I	55	44	79	12	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	55	44	92	12	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1K	55	44	79	-5	0	-3	-1	1	0.01	0.00	0.01	
1L	55	44	92	-5	0	-3	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1M	55	79	79	12	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	55	79	92	12	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1O	55	79	79	-5	0	-3	-1	1	0.01	0.00	0.01	
1P	55	79	92	-5	0	-3	-3	1	0.01	0.00	0.01	
2	55	100	141	6	0	-2	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1A	110	35	31	10	0	-6	28	1	0.00	0.00	0.06	
1B	110	35	61	10	0	-6	39	1	0.01	0.00	0.08	
1C	110	35	31	-3	0	-1	28	1	0.00	0.00	0.06	
1D	110	35	61	-3	0	-1	39	1	0.01	0.00	0.08	
1E	110	87	31	10	0	-6	28	1	0.00	0.00	0.06	
1F	110	87	61	10	0	-6	39	1	0.01	0.00	0.08	
1G	110	87	31	-3	0	-1	28	1	0.00	0.00	0.06	
1H	110	87	61	-3	0	-1	39	1	0.01	0.00	0.08	
1I	110	44	40	12	0	-7	31	1	0.01	0.00	0.06	
1J	110	44	52	12	0	-7	36	1	0.01	0.00	0.07	
1K	110	44	40	-5	0	-0	31	1	0.01	0.00	0.06	
1L	110	44	52	-5	0	-0	36	1	0.01	0.00	0.07	
1M	110	79	40	12	0	-7	31	1	0.01	0.00	0.06	
1N	110	79	52	12	0	-7	36	1	0.01	0.00	0.07	
1O	110	79	40	-5	0	-0	31	1	0.01	0.00	0.06	
1P	110	79	52	-5	0	-0	36	1	0.01	0.00	0.07	
2	110	100	75	6	0	-6	56	1	0.01	0.00	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 2 NI 154 NF 155 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 0.0703 0.1750 0.1750 0.4200 0.8403 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	185	46	3	0	4	10	1	0.01	0.01	0.02	
1B	0	185	160	3	0	4	-121	1	0.02	0.01	0.24	
1C	0	185	46	-0	0	-0	10	1	0.01	0.01	0.02	
1D	0	185	160	-0	0	-0	-121	1	0.02	0.01	0.24	
1E	0	209	46	3	0	4	10	1	0.01	0.01	0.02	
1F	0	209	160	3	0	4	-121	1	0.02	0.01	0.24	
1G	0	209	46	-0	0	-0	10	1	0.01	0.01	0.02	
1H	0	209	160	-0	0	-0	-121	1	0.02	0.01	0.24	
1I	0	172	84	3	0	3	-34	1	0.01	0.01	0.07	
1J	0	172	121	3	0	3	-76	1	0.02	0.01	0.15	
1K	0	172	84	0	0	0	-34	1	0.01	0.01	0.07	
1L	0	172	121	0	0	0	-76	1	0.02	0.01	0.15	
1M	0	222	84	3	0	3	-34	1	0.01	0.01	0.07	
1N	0	222	121	3	0	3	-76	1	0.02	0.01	0.15	
1O	0	222	84	0	0	0	-34	1	0.01	0.01	0.07	
1P	0	222	121	0	0	0	-76	1	0.02	0.01	0.15	
2	0	320	172	2	0	3	-92	1	0.02	0.01	0.18	
1A	115	185	-37	3	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1B	115	185	77	3	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1C	115	185	-37	-0	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1D	115	185	77	-0	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1E	115	209	-37	3	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1F	115	209	77	3	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1G	115	209	-37	-0	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1H	115	209	77	-0	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1I	115	172	2	3	0	-0	15	1	0.00	0.01	0.03	
1J	115	172	39	3	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1K	115	172	2	0	0	0	15	1	0.00	0.01	0.03	
1L	115	172	39	0	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1M	115	222	2	3	0	-0	15	1	0.00	0.01	0.03	
1N	115	222	39	3	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1O	115	222	2	0	0	0	15	1	0.00	0.01	0.03	
1P	115	222	39	0	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
2	115	320	33	2	0	0	26	1	0.00	0.01	0.05	
1A	230	185	-119	3	0	-4	-74	1	0.02	0.01	0.15	
1B	230	185	-5	3	0	-4	57	1	0.00	0.01	0.11	
1C	230	185	-119	-0	0	1	-74	1	0.02	0.01	0.15	
1D	230	185	-5	-0	0	1	57	1	0.00	0.01	0.11	
1E	230	209	-119	3	0	-4	-74	1	0.02	0.01	0.15	
1F	230	209	-5	3	0	-4	57	1	0.00	0.01	0.11	
1G	230	209	-119	-0	0	1	-74	1	0.02	0.01	0.15	
1H	230	209	-5	-0	0	1	57	1	0.00	0.01	0.11	
1I	230	172	-81	3	0	-3	-30	1	0.01	0.01	0.06	
1J	230	172	-44	3	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.02	
1K	230	172	-81	0	0	-0	-30	1	0.01	0.01	0.06	
1L	230	172	-44	0	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1M	230	222	-81	3	0	-3	-30	1	0.01	0.01	0.06	
1N	230	222	-44	3	0	-3	12	1	0.01	0.01	0.02	
1O	230	222	-81	0	0	-0	-30	1	0.01	0.01	0.06	
1P	230	222	-44	0	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02	
2	230	320	-106	2	0	-3	-16	1	0.02	0.01	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 3 NI 153 NF 154 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.

qy medio: 0.0703 0.1750 0.1750 0.4200 0.8403 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	55	-74	7	0	5	59	1	0.01	0.00	0.12	
1B	0	55	-51	7	0	5	48	1	0.01	0.00	0.10	
1C	0	55	-74	-8	0	-5	59	1	0.01	0.00	0.12	
1D	0	55	-51	-8	0	-5	48	1	0.01	0.00	0.10	
1E	0	131	-74	7	0	5	59	1	0.01	0.01	0.12	
1F	0	131	-51	7	0	5	48	1	0.01	0.01	0.10	
1G	0	131	-74	-8	0	-5	59	1	0.01	0.01	0.12	
1H	0	131	-51	-8	0	-5	48	1	0.01	0.01	0.10	
1I	0	65	-68	12	0	8	56	1	0.01	0.00	0.11	
1J	0	65	-57	12	0	8	51	1	0.01	0.00	0.10	
1K	0	65	-68	-12	0	-8	56	1	0.01	0.00	0.11	
1L	0	65	-57	-12	0	-8	51	1	0.01	0.00	0.10	
1M	0	121	-68	12	0	8	56	1	0.01	0.01	0.11	
1N	0	121	-57	12	0	8	51	1	0.01	0.01	0.10	

1O	0	121	-68	-12	0	-8	56	1	0.01	0.01	0.11
1P	0	121	-57	-12	0	-8	51	1	0.01	0.01	0.10
2	0	151	-101	-0	0	-0	88	1	0.01	0.01	0.17
1A	66	55	-121	7	0	-0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1B	66	55	-98	7	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00
1C	66	55	-121	-8	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1D	66	55	-98	-8	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00
1E	66	131	-121	7	0	-0	-5	1	0.02	0.01	0.01
1F	66	131	-98	7	0	-0	-1	1	0.01	0.01	0.00
1G	66	131	-121	-8	0	0	-5	1	0.02	0.01	0.01
1H	66	131	-98	-8	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00
1I	66	65	-115	12	0	-0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1J	66	65	-104	12	0	-0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1K	66	65	-115	-12	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1L	66	65	-104	-12	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1M	66	121	-115	12	0	-0	-4	1	0.02	0.01	0.01
1N	66	121	-104	12	0	-0	-2	1	0.02	0.01	0.00
1O	66	121	-115	-12	0	0	-4	1	0.02	0.01	0.01
1P	66	121	-104	-12	0	0	-2	1	0.02	0.01	0.00
2	66	151	-180	-0	0	-0	-5	1	0.03	0.01	0.01
1A	131	55	-168	7	0	-5	-100	1	0.02	0.00	0.20
1B	131	55	-145	7	0	-5	-80	1	0.02	0.00	0.16
1C	131	55	-168	-8	0	5	-100	1	0.02	0.00	0.20
1D	131	55	-145	-8	0	5	-80	1	0.02	0.00	0.16
1E	131	131	-168	7	0	-5	-100	1	0.02	0.01	0.20
1F	131	131	-145	7	0	-5	-80	1	0.02	0.01	0.16
1G	131	131	-168	-8	0	5	-100	1	0.02	0.01	0.20
1H	131	131	-145	-8	0	5	-80	1	0.02	0.01	0.16
1I	131	65	-162	12	0	-8	-95	1	0.02	0.00	0.19
1J	131	65	-151	12	0	-8	-86	1	0.02	0.00	0.17
1K	131	65	-162	-12	0	8	-95	1	0.02	0.00	0.19
1L	131	65	-151	-12	0	8	-86	1	0.02	0.00	0.17
1M	131	121	-162	12	0	-8	-95	1	0.02	0.01	0.19
1N	131	121	-151	12	0	-8	-86	1	0.02	0.01	0.17
1O	131	121	-162	-12	0	8	-95	1	0.02	0.01	0.19
1P	131	121	-151	-12	0	8	-86	1	0.02	0.01	0.17
2	131	151	-260	-0	0	0	-149	1	0.04	0.01	0.30

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 4 NI 150 NF 151 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.1750 0.1750 0.4200 0.8403 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	188	45	4	0	4	12	1	0.01	0.01	0.02	
1B	0	188	159	4	0	4	-120	1	0.02	0.01	0.24	
1C	0	188	45	0	0	0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1D	0	188	159	0	0	0	-120	1	0.02	0.01	0.24	
1E	0	212	45	4	0	4	12	1	0.01	0.01	0.02	
1F	0	212	159	4	0	4	-120	1	0.02	0.01	0.24	
1G	0	212	45	0	0	0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1H	0	212	159	0	0	0	-120	1	0.02	0.01	0.24	
1I	0	175	84	3	0	3	-34	1	0.01	0.01	0.07	
1J	0	175	120	3	0	3	-75	1	0.02	0.01	0.15	
1K	0	175	84	1	0	1	-34	1	0.01	0.01	0.07	
1L	0	175	120	1	0	1	-75	1	0.02	0.01	0.15	
1M	0	225	84	3	0	3	-34	1	0.01	0.01	0.07	
1N	0	225	120	3	0	3	-75	1	0.02	0.01	0.15	
1O	0	225	84	1	0	1	-34	1	0.01	0.01	0.07	
1P	0	225	120	1	0	1	-75	1	0.02	0.01	0.15	
2	0	325	171	3	0	4	-91	1	0.02	0.01	0.18	
1A	115	188	-38	4	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1B	115	188	77	4	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1C	115	188	-38	0	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1D	115	188	77	0	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1E	115	212	-38	4	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1F	115	212	77	4	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1G	115	212	-38	0	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1H	115	212	77	0	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1I	115	175	1	3	0	-0	15	1	0.00	0.01	0.03	
1J	115	175	38	3	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1K	115	175	1	1	0	0	15	1	0.00	0.01	0.03	
1L	115	175	38	1	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1M	115	225	1	3	0	-0	15	1	0.00	0.01	0.03	
1N	115	225	38	3	0	-0	15	1	0.01	0.01	0.03	
1O	115	225	1	1	0	0	15	1	0.00	0.01	0.03	
1P	115	225	38	1	0	0	15	1	0.01	0.01	0.03	
2	115	325	32	3	0	-0	26	1	0.00	0.01	0.05	

1A	230	188	-121	4	0	-4	-76	1	0.02	0.01	0.15
1B	230	188	-6	4	0	-4	56	1	0.00	0.01	0.11
1C	230	188	-121	0	0	-0	-76	1	0.02	0.01	0.15
1D	230	188	-6	0	0	-0	56	1	0.00	0.01	0.11
1E	230	212	-121	4	0	-4	-76	1	0.02	0.01	0.15
1F	230	212	-6	4	0	-4	56	1	0.00	0.01	0.11
1G	230	212	-121	0	0	-0	-76	1	0.02	0.01	0.15
1H	230	212	-6	0	0	-0	56	1	0.00	0.01	0.11
1I	230	175	-81	3	0	-4	-31	1	0.01	0.01	0.06
1J	230	175	-45	3	0	-4	11	1	0.01	0.01	0.02
1K	230	175	-81	1	0	-1	-31	1	0.01	0.01	0.06
1L	230	175	-45	1	0	-1	11	1	0.01	0.01	0.02
1M	230	225	-81	3	0	-4	-31	1	0.01	0.01	0.06
1N	230	225	-45	3	0	-4	11	1	0.01	0.01	0.02
1O	230	225	-81	1	0	-1	-31	1	0.01	0.01	0.06
1P	230	225	-45	1	0	-1	11	1	0.01	0.01	0.02
2	230	325	-107	3	0	-4	-17	1	0.02	0.01	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 5 NI 151 NF 152 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.1750 0.1750 0.4200 0.8403 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	37	111	1	0	2	-50	1	0.02	0.00	0.10	
1B	0	37	141	1	0	2	-72	1	0.02	0.00	0.14	
1C	0	37	111	-12	0	-6	-50	1	0.02	0.00	0.10	
1D	0	37	141	-12	0	-6	-72	1	0.02	0.00	0.14	
1E	0	89	111	1	0	2	-50	1	0.02	0.00	0.10	
1F	0	89	141	1	0	2	-72	1	0.02	0.00	0.14	
1G	0	89	111	-12	0	-6	-50	1	0.02	0.00	0.10	
1H	0	89	141	-12	0	-6	-72	1	0.02	0.00	0.14	
1I	0	45	120	3	0	4	-57	1	0.02	0.00	0.11	
1J	0	45	132	3	0	4	-66	1	0.02	0.00	0.13	
1K	0	45	120	-14	0	-8	-57	1	0.02	0.00	0.11	
1L	0	45	132	-14	0	-8	-66	1	0.02	0.00	0.13	
1M	0	81	120	3	0	4	-57	1	0.02	0.00	0.11	
1N	0	81	132	3	0	4	-66	1	0.02	0.00	0.13	
1O	0	81	120	-14	0	-8	-57	1	0.02	0.00	0.11	
1P	0	81	132	-14	0	-8	-66	1	0.02	0.00	0.13	
2	0	103	210	-10	0	-3	-102	1	0.03	0.00	0.20	
1A	55	37	72	1	0	2	0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	55	37	102	1	0	2	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1C	55	37	72	-12	0	1	0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	55	37	102	-12	0	1	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1E	55	89	72	1	0	2	0	1	0.01	0.00	0.00	
1F	55	89	102	1	0	2	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1G	55	89	72	-12	0	1	0	1	0.01	0.00	0.00	
1H	55	89	102	-12	0	1	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1I	55	45	81	3	0	3	-2	1	0.01	0.00	0.01	
1J	55	45	93	3	0	3	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1K	55	45	81	-14	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1L	55	45	93	-14	0	-0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1M	55	81	81	3	0	3	-2	1	0.01	0.00	0.01	
1N	55	81	93	3	0	3	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1O	55	81	81	-14	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1P	55	81	93	-14	0	-0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
2	55	103	144	-10	0	2	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1A	110	37	32	1	0	2	29	1	0.00	0.00	0.06	
1B	110	37	62	1	0	2	40	1	0.01	0.00	0.08	
1C	110	37	32	-12	0	7	29	1	0.00	0.00	0.06	
1D	110	37	62	-12	0	7	40	1	0.01	0.00	0.08	
1E	110	89	32	1	0	2	29	1	0.00	0.00	0.06	
1F	110	89	62	1	0	2	40	1	0.01	0.00	0.08	
1G	110	89	32	-12	0	7	29	1	0.00	0.00	0.06	
1H	110	89	62	-12	0	7	40	1	0.01	0.00	0.08	
1I	110	45	41	3	0	1	32	1	0.01	0.00	0.06	
1J	110	45	53	3	0	1	37	1	0.01	0.00	0.07	
1K	110	45	41	-14	0	8	32	1	0.01	0.00	0.06	
1L	110	45	53	-14	0	8	37	1	0.01	0.00	0.07	
1M	110	81	41	3	0	1	32	1	0.01	0.00	0.06	
1N	110	81	53	3	0	1	37	1	0.01	0.00	0.07	
1O	110	81	41	-14	0	8	32	1	0.01	0.00	0.06	
1P	110	81	53	-14	0	8	37	1	0.01	0.00	0.07	
2	110	103	77	-10	0	8	57	1	0.01	0.00	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 6 NI 149 NF 150 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.1750 0.1750 0.4200 0.8403 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	54	-75	9	0	6	59	1	0.01	0.00	0.12	
1B	0	54	-50	9	0	6	48	1	0.01	0.00	0.09	
1C	0	54	-75	-6	0	-4	59	1	0.01	0.00	0.12	
1D	0	54	-50	-6	0	-4	48	1	0.01	0.00	0.09	
1E	0	129	-75	9	0	6	59	1	0.01	0.01	0.12	
1F	0	129	-50	9	0	6	48	1	0.01	0.01	0.09	
1G	0	129	-75	-6	0	-4	59	1	0.01	0.01	0.12	
1H	0	129	-50	-6	0	-4	48	1	0.01	0.01	0.09	
1I	0	64	-68	14	0	9	56	1	0.01	0.00	0.11	
1J	0	64	-57	14	0	9	50	1	0.01	0.00	0.10	
1K	0	64	-68	-11	0	-7	56	1	0.01	0.00	0.11	
1L	0	64	-57	-11	0	-7	50	1	0.01	0.00	0.10	
1M	0	119	-68	14	0	9	56	1	0.01	0.00	0.11	
1N	0	119	-57	14	0	9	50	1	0.01	0.00	0.10	
1O	0	119	-68	-11	0	-7	56	1	0.01	0.00	0.11	
1P	0	119	-57	-11	0	-7	50	1	0.01	0.00	0.10	
2	0	150	-101	2	0	2	88	1	0.01	0.01	0.17	
1A	66	54	-122	9	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1B	66	54	-98	9	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1C	66	54	-122	-6	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1D	66	54	-98	-6	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1E	66	129	-122	9	0	0	-5	1	0.02	0.01	0.01	
1F	66	129	-98	9	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1G	66	129	-122	-6	0	0	-5	1	0.02	0.01	0.01	
1H	66	129	-98	-6	0	0	-1	1	0.01	0.01	0.00	
1I	66	64	-115	14	0	-0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1J	66	64	-104	14	0	-0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	66	64	-115	-11	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1L	66	64	-104	-11	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	66	119	-115	14	0	-0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1N	66	119	-104	14	0	-0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	66	119	-115	-11	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1P	66	119	-104	-11	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
2	66	150	-181	2	0	0	-5	1	0.03	0.01	0.01	
1A	131	54	-169	9	0	-6	-100	1	0.02	0.00	0.20	
1B	131	54	-145	9	0	-6	-80	1	0.02	0.00	0.16	
1C	131	54	-169	-6	0	4	-100	1	0.02	0.00	0.20	
1D	131	54	-145	-6	0	4	-80	1	0.02	0.00	0.16	
1E	131	129	-169	9	0	-6	-100	1	0.02	0.01	0.20	
1F	131	129	-145	9	0	-6	-80	1	0.02	0.01	0.16	
1G	131	129	-169	-6	0	4	-100	1	0.02	0.01	0.20	
1H	131	129	-145	-6	0	4	-80	1	0.02	0.01	0.16	
1I	131	64	-162	14	0	-9	-95	1	0.02	0.00	0.19	
1J	131	64	-151	14	0	-9	-86	1	0.02	0.00	0.17	
1K	131	64	-162	-11	0	7	-95	1	0.02	0.00	0.19	
1L	131	64	-151	-11	0	7	-86	1	0.02	0.00	0.17	
1M	131	119	-162	14	0	-9	-95	1	0.02	0.00	0.19	
1N	131	119	-151	14	0	-9	-86	1	0.02	0.00	0.17	
1O	131	119	-162	-11	0	7	-95	1	0.02	0.00	0.19	
1P	131	119	-151	-11	0	7	-86	1	0.02	0.00	0.17	
2	131	150	-260	2	0	-1	-149	1	0.04	0.01	0.30	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 7 NI 157 NF 160 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3500 0.3500 0.8400 1.6103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	17	81	1	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	0	17	84	1	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1C	0	17	81	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	0	17	84	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1E	0	31	81	1	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	

1F	0	31	84	1	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00
1G	0	31	81	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1H	0	31	84	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00
1I	0	5	82	1	0	1	-0	1	0.01	0.00	0.00
1J	0	5	83	1	0	1	-1	1	0.01	0.00	0.00
1K	0	5	82	-1	0	-1	-0	1	0.01	0.00	0.00
1L	0	5	83	-1	0	-1	-1	1	0.01	0.00	0.00
1M	0	44	82	1	0	1	-0	1	0.01	0.00	0.00
1N	0	44	83	1	0	1	-1	1	0.01	0.00	0.00
1O	0	44	82	-1	0	-1	-0	1	0.01	0.00	0.00
1P	0	44	83	-1	0	-1	-1	1	0.01	0.00	0.00
2	0	40	142	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1A	66	17	-8	1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1B	66	17	-6	1	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1C	66	17	-8	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1D	66	17	-6	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1E	66	31	-8	1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1F	66	31	-6	1	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1G	66	31	-8	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1H	66	31	-6	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1I	66	5	-8	1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1J	66	5	-6	1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1K	66	5	-8	-1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1L	66	5	-6	-1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1M	66	44	-8	1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1N	66	44	-6	1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1O	66	44	-8	-1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1P	66	44	-6	-1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
2	66	40	-11	0	0	0	41	1	0.00	0.00	0.08
1A	131	17	-97	1	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1B	131	17	-95	1	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02
1C	131	17	-97	-0	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1D	131	17	-95	-0	0	0	-8	1	0.01	0.00	0.02
1E	131	31	-97	1	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1F	131	31	-95	1	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02
1G	131	31	-97	-0	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1H	131	31	-95	-0	0	0	-8	1	0.01	0.00	0.02
1I	131	5	-97	1	0	-1	-10	1	0.01	0.00	0.02
1J	131	5	-96	1	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02
1K	131	5	-97	-1	0	1	-10	1	0.01	0.00	0.02
1L	131	5	-96	-1	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02
1M	131	44	-97	1	0	-1	-10	1	0.01	0.00	0.02
1N	131	44	-96	1	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02
1O	131	44	-97	-1	0	1	-10	1	0.01	0.00	0.02
1P	131	44	-96	-1	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02
2	131	40	-164	0	0	-0	-16	1	0.02	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 8 NI 160 NF 161 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3500 0.3500 0.8400 1.6103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	28	155	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	28	162	0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03	
1C	0	28	155	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	28	162	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03	
1E	0	47	155	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	47	162	0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03	
1G	0	47	155	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	47	162	-0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03	
1I	0	7	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	7	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1K	0	7	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1L	0	7	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1M	0	68	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1N	0	68	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1O	0	68	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1P	0	68	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
2	0	61	270	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1A	115	28	-2	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1B	115	28	5	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1C	115	28	-2	-0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1D	115	28	5	-0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1E	115	47	-2	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1F	115	47	5	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1G	115	47	-2	-0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1H	115	47	5	-0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1I	115	7	0	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	

1J	115	7	2	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16
1K	115	7	0	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16
1L	115	7	2	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16
1M	115	68	0	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16
1N	115	68	2	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16
1O	115	68	0	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16
1P	115	68	2	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16
2	115	61	2	0	0	0	136	1	0.00	0.00	0.27
1A	230	28	-159	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1B	230	28	-152	0	0	-0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1C	230	28	-159	-0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1D	230	28	-152	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1E	230	47	-159	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1F	230	47	-152	0	0	-0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1G	230	47	-159	-0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1H	230	47	-152	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1I	230	7	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1J	230	7	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1K	230	7	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1L	230	7	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1M	230	68	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1N	230	68	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1O	230	68	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1P	230	68	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02
2	230	61	-266	0	0	-0	-16	1	0.04	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 9 NI 161 NF 162 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3500 0.3500 0.8400 1.6103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	14	82	0	0	0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	14	85	0	0	0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	14	82	-1	0	-1	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	14	85	-1	0	-1	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	24	82	0	0	0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	24	85	0	0	0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	24	82	-1	0	-1	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	24	85	-1	0	-1	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	5	83	1	0	1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	5	84	1	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1K	0	5	83	-2	0	-1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1L	0	5	84	-2	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1M	0	33	83	1	0	1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	33	84	1	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1O	0	33	83	-2	0	-1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	33	84	-2	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
2	0	32	142	-1	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1A	55	14	7	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	55	14	10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	55	14	7	-1	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	55	14	10	-1	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	55	24	7	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	55	24	10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	55	24	7	-1	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	55	24	10	-1	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	55	5	8	1	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1J	55	5	9	1	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1K	55	5	8	-2	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1L	55	5	9	-2	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1M	55	33	8	1	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1N	55	33	9	1	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1O	55	33	8	-2	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1P	55	33	9	-2	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
2	55	32	14	-1	0	0	29	1	0.00	0.00	0.06	
1A	110	14	-68	0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1B	110	14	-66	0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1C	110	14	-68	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00	
1D	110	14	-66	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00	
1E	110	24	-68	0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1F	110	24	-66	0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1G	110	24	-68	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00	
1H	110	24	-66	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00	
1I	110	5	-68	1	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	110	5	-66	1	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	110	5	-68	-2	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	110	5	-66	-2	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	110	33	-68	1	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00	

1N	110	33	-66	1	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00
1O	110	33	-68	-2	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00
1P	110	33	-66	-2	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00
2	110	32	-114	-1	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 10 NI 158 NF 163 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3500 0.3500 0.8400 1.6103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-17	83	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1B	0	-17	85	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1C	0	-17	83	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1D	0	-17	85	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1E	0	-3	83	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1F	0	-3	85	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1G	0	-3	83	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1H	0	-3	85	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1I	0	-12	83	1	0	1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-12	84	1	0	1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-12	83	-1	0	-1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-12	84	-1	0	-1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	-7	83	1	0	1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	-7	84	1	0	1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	-7	83	-1	0	-1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	-7	84	-1	0	-1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	-16	144	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1A	66	-17	-7	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1B	66	-17	-5	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1C	66	-17	-7	-0	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1D	66	-17	-5	-0	0	-0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1E	66	-3	-7	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1F	66	-3	-5	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1G	66	-3	-7	-0	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1H	66	-3	-5	-0	0	-0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1I	66	-12	-6	1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1J	66	-12	-5	1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1K	66	-12	-6	-1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1L	66	-12	-5	-1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1M	66	-7	-6	1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1N	66	-7	-5	1	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1O	66	-7	-6	-1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1P	66	-7	-5	-1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
2	66	-16	-9	0	0	0	41	1	0.00	0.00	0.08	
1A	131	-17	-96	0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1B	131	-17	-94	0	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1C	131	-17	-96	-0	0	0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1D	131	-17	-94	-0	0	0	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1E	131	-3	-96	0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1F	131	-3	-94	0	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1G	131	-3	-96	-0	0	0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1H	131	-3	-94	-0	0	0	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1I	131	-12	-95	1	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1J	131	-12	-95	1	0	-1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1K	131	-12	-95	-1	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1L	131	-12	-95	-1	0	1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1M	131	-7	-95	1	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1N	131	-7	-95	1	0	-1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1O	131	-7	-95	-1	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1P	131	-7	-95	-1	0	1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
2	131	-16	-162	0	0	-0	-15	1	0.02	0.00	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-17	0	24	1	0.8637	0.9993	1.0008	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1B	-17	0	25	1	0.8637	0.9993	1.0008	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1C	-17	-0	24	1	0.8637	0.9993	1.0008	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1D	-17	-0	25	1	0.8637	0.9993	1.0008	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1E	-3	0	24	1	0.8637	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1F	-3	0	25	1	0.8637	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1G	-3	-0	24	1	0.8637	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1H	-3	-0	25	1	0.8637	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57

1I	-12	1	24	1	0.8637	0.9995	1.0006	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1J	-12	1	24	1	0.8637	0.9995	1.0006	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1K	-12	-1	24	1	0.8637	0.9995	1.0006	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1L	-12	-1	24	1	0.8637	0.9995	1.0006	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1M	-7	1	24	1	0.8637	0.9997	1.0003	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1N	-7	1	24	1	0.8637	0.9997	1.0003	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1O	-7	-1	24	1	0.8637	0.9997	1.0003	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
1P	-7	-1	24	1	0.8637	0.9997	1.0003	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 57
2	-16	0	41	1	0.8637	0.9994	1.0005	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 57

ASTA NUM. 11 NI 163 NF 164 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3500 0.3500 0.8400 1.6103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-20	155	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	-20	162	0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03	
1C	0	-20	155	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	-20	162	0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03	
1E	0	-11	155	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	-11	162	0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03	
1G	0	-11	155	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	-11	162	0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03	
1I	0	-17	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	-17	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1K	0	-17	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1L	0	-17	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1M	0	-14	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1N	0	-14	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1O	0	-14	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1P	0	-14	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
2	0	-25	270	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1A	115	-20	-2	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1B	115	-20	5	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1C	115	-20	-2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1D	115	-20	5	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1E	115	-11	-2	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1F	115	-11	5	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1G	115	-11	-2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1H	115	-11	5	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1I	115	-17	0	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1J	115	-17	2	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1K	115	-17	0	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1L	115	-17	2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1M	115	-14	0	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1N	115	-14	2	0	0	0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1O	115	-14	0	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16	
1P	115	-14	2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16	
2	115	-25	2	0	0	-0	136	1	0.00	0.00	0.27	
1A	230	-20	-159	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1B	230	-20	-152	0	0	-0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1C	230	-20	-159	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1D	230	-20	-152	0	0	-0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1E	230	-11	-159	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1F	230	-11	-152	0	0	-0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1G	230	-11	-159	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1H	230	-11	-152	0	0	-0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1I	230	-17	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1J	230	-17	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1K	230	-17	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1L	230	-17	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1M	230	-14	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1N	230	-14	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1O	230	-14	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1P	230	-14	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
2	230	-25	-266	0	0	-0	-16	1	0.04	0.00	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-20	0	79	1	0.5511	0.9987	1.0023	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1B	-20	0	79	1	0.5511	0.9987	1.0027	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1C	-20	-0	79	1	0.5511	0.9987	1.0023	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1D	-20	-0	79	1	0.5511	0.9987	1.0027	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1E	-11	0	79	1	0.5511	0.9993	1.0012	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1F	-11	0	79	1	0.5511	0.9993	1.0014	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1G	-11	-0	79	1	0.5511	0.9993	1.0012	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1H	-11	-0	79	1	0.5511	0.9993	1.0014	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1I	-17	0	79	1	0.5511	0.9989	1.0014	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1J	-17	0	79	1	0.5511	0.9989	1.0019	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1K	-17	-0	79	1	0.5511	0.9989	1.0014	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1L	-17	-0	79	1	0.5511	0.9989	1.0019	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1M	-14	0	79	1	0.5511	0.9991	1.0011	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100

1N	-14	0	79	1	0.5511	0.9991	1.0016	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1O	-14	-0	79	1	0.5511	0.9991	1.0011	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
1P	-14	-0	79	1	0.5511	0.9991	1.0016	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 100
2	-25	-0	136	1	0.5511	0.9984	1.0026	--	--	0.00	--	0.27	Snell. 'zx'= 100

ASTA NUM. 12 NI 164 NF 165 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3500 0.3500 0.8400 1.6103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-12	83	0	0	0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-12	85	0	0	0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-12	83	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-12	85	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-4	83	0	0	0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	-4	85	0	0	0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-4	83	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	-4	85	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-10	83	1	0	1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	-10	84	1	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1K	0	-10	83	-1	0	-1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1L	0	-10	84	-1	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1M	0	-7	83	1	0	1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	-7	84	1	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1O	0	-7	83	-1	0	-1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	-7	84	-1	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
2	0	-14	143	-0	0	-0	-15	1	0.02	0.00	0.03	
1A	55	-12	7	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	55	-12	10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	55	-12	7	-0	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	55	-12	10	-0	0	-0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	55	-4	7	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	55	-4	10	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	55	-4	7	-0	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	55	-4	10	-0	0	-0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	55	-10	8	1	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1J	55	-10	9	1	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1K	55	-10	8	-1	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1L	55	-10	9	-1	0	-0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1M	55	-7	8	1	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1N	55	-7	9	1	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1O	55	-7	8	-1	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1P	55	-7	9	-1	0	-0	16	1	0.00	0.00	0.03	
2	55	-14	14	-0	0	-0	29	1	0.00	0.00	0.06	
1A	110	-12	-68	0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1B	110	-12	-65	0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1C	110	-12	-68	-0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1D	110	-12	-65	-0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1E	110	-4	-68	0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1F	110	-4	-65	0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1G	110	-4	-68	-0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1H	110	-4	-65	-0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1I	110	-10	-67	1	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	110	-10	-66	1	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	110	-10	-67	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	110	-10	-66	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	110	-7	-67	1	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	110	-7	-66	1	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	110	-7	-67	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	110	-7	-66	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00	
2	110	-14	-114	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-12	0	17	1	0.9052	0.9996	1.0005	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 48
1B	-12	0	16	1	0.9052	0.9996	1.0004	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 48
1C	-12	-0	17	1	0.9052	0.9996	1.0005	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 48
1D	-12	-0	16	1	0.9052	0.9996	1.0004	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 48
1E	-4	0	17	1	0.9052	0.9999	1.0002	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 48
1F	-4	0	16	1	0.9052	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 48
1G	-4	-0	17	1	0.9052	0.9999	1.0002	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 48
1H	-4	-0	16	1	0.9052	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 48
1I	-10	1	17	1	0.9052	0.9997	1.0003	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 48
1J	-10	1	16	1	0.9052	0.9997	1.0003	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 48
1K	-10	-1	17	1	0.9052	0.9997	1.0003	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 48
1L	-10	-1	16	1	0.9052	0.9997	1.0003	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 48
1M	-7	1	17	1	0.9052	0.9998	1.0003	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 48
1N	-7	1	16	1	0.9052	0.9998	1.0002	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 48
1O	-7	-1	17	1	0.9052	0.9998	1.0003	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 48
1P	-7	-1	16	1	0.9052	0.9998	1.0002	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 48
2	-14	-0	29	1	0.9052	0.9996	1.0003	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 48

ASTA NUM. 13 NI 159 NF 166 Lungh. 131.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3500 0.3500 0.8400 1.6103 daN/cm

	Sollecitazioni di calcolo e di verifica							Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	21	81	1	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	0	21	84	1	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1C	0	21	81	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	0	21	84	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1E	0	36	81	1	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1F	0	36	84	1	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1G	0	36	81	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1H	0	36	84	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1I	0	9	82	1	0	1	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	9	83	1	0	1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	9	82	-1	0	-1	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	9	83	-1	0	-1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	48	82	1	0	1	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	48	83	1	0	1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	48	82	-1	0	-1	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	48	83	-1	0	-1	-1	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	47	141	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1A	66	21	-8	1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1B	66	21	-6	1	0	-0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1C	66	21	-8	-1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1D	66	21	-6	-1	0	-0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1E	66	36	-8	1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1F	66	36	-6	1	0	-0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1G	66	36	-8	-1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1H	66	36	-6	-1	0	-0	25	1	0.00	0.00	0.05	
1I	66	9	-8	1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1J	66	9	-6	1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1K	66	9	-8	-1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1L	66	9	-6	-1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1M	66	48	-8	1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1N	66	48	-6	1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1O	66	48	-8	-1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1P	66	48	-6	-1	0	-0	24	1	0.00	0.00	0.05	
2	66	47	-11	0	0	-0	41	1	0.00	0.00	0.08	
1A	131	21	-98	1	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1B	131	21	-95	1	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1C	131	21	-98	-1	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1D	131	21	-95	-1	0	0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1E	131	36	-98	1	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1F	131	36	-95	1	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1G	131	36	-98	-1	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1H	131	36	-95	-1	0	0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1I	131	9	-97	1	0	-1	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1J	131	9	-96	1	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1K	131	9	-97	-1	0	1	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1L	131	9	-96	-1	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1M	131	48	-97	1	0	-1	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1N	131	48	-96	1	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1O	131	48	-97	-1	0	1	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1P	131	48	-96	-1	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
2	131	47	-164	0	0	-0	-16	1	0.02	0.00	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 14 NI 166 NF 167 Lungh. 230.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3500 0.3500 0.8400 1.6103 daN/cm

	Sollecitazioni di calcolo e di verifica							Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	28	155	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	28	162	0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03	
1C	0	28	155	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	28	162	0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03	
1E	0	48	155	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	48	162	0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03	
1G	0	48	155	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	48	162	0	0	0	-17	1	0.02	0.00	0.03	
1I	0	8	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	8	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1K	0	8	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	

1L	0	8	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1M	0	69	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1N	0	69	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1O	0	69	157	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1P	0	69	159	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
2	0	63	270	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1A	115	28	-2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1B	115	28	5	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1C	115	28	-2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1D	115	28	5	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1E	115	48	-2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1F	115	48	5	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1G	115	48	-2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1H	115	48	5	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1I	115	8	0	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1J	115	8	2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1K	115	8	0	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1L	115	8	2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1M	115	69	0	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1N	115	69	2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1O	115	69	0	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
1P	115	69	2	0	0	-0	79	1	0.00	0.00	0.16
2	115	63	2	0	0	-0	136	1	0.00	0.00	0.27
1A	230	28	-159	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1B	230	28	-152	0	0	-0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1C	230	28	-159	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1D	230	28	-152	0	0	-0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1E	230	48	-159	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1F	230	48	-152	0	0	-0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1G	230	48	-159	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1H	230	48	-152	0	0	-0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1I	230	8	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1J	230	8	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1K	230	8	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1L	230	8	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1M	230	69	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1N	230	69	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1O	230	69	-157	0	0	-0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1P	230	69	-155	0	0	-0	-8	1	0.02	0.00	0.02
2	230	63	-266	0	0	-0	-16	1	0.04	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 15 NI 167 NF 168 Lungh. 110.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici Neve qy tot.
qy medio: 0.0703 0.3500 0.3500 0.8400 1.6103 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	13	82	1	0	0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	13	85	1	0	0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	13	82	-1	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	13	85	-1	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	24	82	1	0	0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	24	85	1	0	0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	24	82	-1	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	24	85	-1	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	4	83	2	0	1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	4	84	2	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1K	0	4	83	-1	0	-1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1L	0	4	84	-1	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1M	0	33	83	2	0	1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	33	84	2	0	1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
1O	0	33	83	-1	0	-1	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	33	84	-1	0	-1	-9	1	0.01	0.00	0.02	
2	0	31	142	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1A	55	13	7	1	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	55	13	10	1	0	-0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	55	13	7	-1	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	55	13	10	-1	0	-0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	55	24	7	1	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	55	24	10	1	0	-0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	55	24	7	-1	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	55	24	10	-1	0	-0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	55	4	8	2	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1J	55	4	9	2	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1K	55	4	8	-1	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1L	55	4	9	-1	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1M	55	33	8	2	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1N	55	33	9	2	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1O	55	33	8	-1	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03	

1P	55	33	9	-1	0	-0	17	1	0.00	0.00	0.03
2	55	31	14	0	0	-0	29	1	0.00	0.00	0.06
1A	110	13	-68	1	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00
1B	110	13	-65	1	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00
1C	110	13	-68	-1	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00
1D	110	13	-65	-1	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00
1E	110	24	-68	1	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00
1F	110	24	-65	1	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00
1G	110	24	-68	-1	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00
1H	110	24	-65	-1	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00
1I	110	4	-67	2	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00
1J	110	4	-66	2	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00
1K	110	4	-67	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00
1L	110	4	-66	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00
1M	110	33	-67	2	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00
1N	110	33	-66	2	0	-1	1	1	0.01	0.00	0.00
1O	110	33	-67	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00
1P	110	33	-66	-1	0	1	1	1	0.01	0.00	0.00
2	110	31	-114	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 16 NI 149 NF 159 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-32	151	42	0	20	-27	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-32	157	42	0	20	-35	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-32	151	3	0	3	-27	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-32	157	3	0	3	-35	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-14	151	42	0	20	-27	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	-14	157	42	0	20	-35	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-14	151	3	0	3	-27	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	-14	157	3	0	3	-35	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-37	147	48	0	28	-19	1	0.01	0.00	0.01	
1J	0	-37	162	48	0	28	-43	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-37	147	-3	0	-5	-19	1	0.01	0.00	0.01	
1L	0	-37	162	-3	0	-5	-43	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	-9	147	48	0	28	-19	1	0.01	0.00	0.01	
1N	0	-9	162	48	0	28	-43	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	-9	147	-3	0	-5	-19	1	0.01	0.00	0.01	
1P	0	-9	162	-3	0	-5	-43	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	-38	252	37	0	19	-52	1	0.02	0.00	0.03	
1A	35	-32	144	42	0	5	25	1	0.01	0.00	0.02	
1B	35	-32	150	42	0	5	18	1	0.01	0.00	0.01	
1C	35	-32	144	3	0	2	25	1	0.01	0.00	0.02	
1D	35	-32	150	3	0	2	18	1	0.01	0.00	0.01	
1E	35	-14	144	42	0	5	25	1	0.01	0.00	0.02	
1F	35	-14	150	42	0	5	18	1	0.01	0.00	0.01	
1G	35	-14	144	3	0	2	25	1	0.01	0.00	0.02	
1H	35	-14	150	3	0	2	18	1	0.01	0.00	0.01	
1I	35	-37	139	48	0	11	31	1	0.01	0.00	0.02	
1J	35	-37	154	48	0	11	12	1	0.01	0.00	0.01	
1K	35	-37	139	-3	0	-3	31	1	0.01	0.00	0.02	
1L	35	-37	154	-3	0	-3	12	1	0.01	0.00	0.01	
1M	35	-9	139	48	0	11	31	1	0.01	0.00	0.02	
1N	35	-9	154	48	0	11	12	1	0.01	0.00	0.01	
1O	35	-9	139	-3	0	-3	31	1	0.01	0.00	0.02	
1P	35	-9	154	-3	0	-3	12	1	0.01	0.00	0.01	
2	35	-38	243	37	0	6	35	1	0.02	0.00	0.02	
1A	70	-32	137	42	0	-10	74	1	0.01	0.00	0.05	
1B	70	-32	142	42	0	-10	69	1	0.01	0.00	0.04	
1C	70	-32	137	3	0	2	74	1	0.01	0.00	0.05	
1D	70	-32	142	3	0	2	69	1	0.01	0.00	0.04	
1E	70	-14	137	42	0	-10	74	1	0.01	0.00	0.05	
1F	70	-14	142	42	0	-10	69	1	0.01	0.00	0.04	
1G	70	-14	137	3	0	2	74	1	0.01	0.00	0.05	
1H	70	-14	142	3	0	2	69	1	0.01	0.00	0.04	
1I	70	-37	132	48	0	-6	78	1	0.01	0.00	0.05	
1J	70	-37	147	48	0	-6	65	1	0.01	0.00	0.04	
1K	70	-37	132	-3	0	-2	78	1	0.01	0.00	0.05	
1L	70	-37	147	-3	0	-2	65	1	0.01	0.00	0.04	
1M	70	-9	132	48	0	-6	78	1	0.01	0.00	0.05	
1N	70	-9	147	48	0	-6	65	1	0.01	0.00	0.04	
1O	70	-9	132	-3	0	-2	78	1	0.01	0.00	0.05	
1P	70	-9	147	-3	0	-2	65	1	0.01	0.00	0.04	
2	70	-38	234	37	0	-7	118	1	0.02	0.00	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-32	20	74	1	0.9656	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 30
1B	-32	20	69	1	0.9656	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1C	-32	3	74	1	0.9656	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1D	-32	3	69	1	0.9656	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1E	-14	20	74	1	0.9656	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 30
1F	-14	20	69	1	0.9656	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1G	-14	3	74	1	0.9656	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1H	-14	3	69	1	0.9656	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1I	-37	28	78	1	0.9656	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 30
1J	-37	28	65	1	0.9656	0.9999	0.9998	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1K	-37	-5	78	1	0.9656	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1L	-37	-5	65	1	0.9656	0.9999	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 30
1M	-9	28	78	1	0.9656	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 30
1N	-9	28	65	1	0.9656	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1O	-9	-5	78	1	0.9656	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1P	-9	-5	65	1	0.9656	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 30
2	-38	19	118	1	0.9656	0.9998	0.9998	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30

ASTA NUM. 17 NI 159 NF 158 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-30	55	1	0	2	78	1	0.00	0.00	0.05	
1B	0	-30	60	1	0	2	73	1	0.00	0.00	0.05	
1C	0	-30	55	-13	0	-10	78	1	0.00	0.00	0.05	
1D	0	-30	60	-13	0	-10	73	1	0.00	0.00	0.05	
1E	0	-16	55	1	0	2	78	1	0.00	0.00	0.05	
1F	0	-16	60	1	0	2	73	1	0.00	0.00	0.05	
1G	0	-16	55	-13	0	-10	78	1	0.00	0.00	0.05	
1H	0	-16	60	-13	0	-10	73	1	0.00	0.00	0.05	
1I	0	-29	49	-2	0	-1	82	1	0.00	0.00	0.05	
1J	0	-29	65	-2	0	-1	69	1	0.00	0.00	0.04	
1K	0	-29	49	-10	0	-7	82	1	0.00	0.00	0.05	
1L	0	-29	65	-10	0	-7	69	1	0.00	0.00	0.04	
1M	0	-17	49	-2	0	-1	82	1	0.00	0.00	0.05	
1N	0	-17	65	-2	0	-1	69	1	0.00	0.00	0.04	
1O	0	-17	49	-10	0	-7	82	1	0.00	0.00	0.05	
1P	0	-17	65	-10	0	-7	69	1	0.00	0.00	0.04	
2	0	-38	92	-10	0	-7	125	1	0.01	0.00	0.08	
1A	35	-30	47	1	0	6	96	1	0.00	0.00	0.06	
1B	35	-30	53	1	0	6	92	1	0.00	0.00	0.06	
1C	35	-30	47	-13	0	-10	96	1	0.00	0.00	0.06	
1D	35	-30	53	-13	0	-10	92	1	0.00	0.00	0.06	
1E	35	-16	47	1	0	6	96	1	0.00	0.00	0.06	
1F	35	-16	53	1	0	6	92	1	0.00	0.00	0.06	
1G	35	-16	47	-13	0	-10	96	1	0.00	0.00	0.06	
1H	35	-16	53	-13	0	-10	92	1	0.00	0.00	0.06	
1I	35	-29	42	-2	0	1	98	1	0.00	0.00	0.06	
1J	35	-29	58	-2	0	1	90	1	0.00	0.00	0.06	
1K	35	-29	42	-10	0	-5	98	1	0.00	0.00	0.06	
1L	35	-29	58	-10	0	-5	90	1	0.00	0.00	0.06	
1M	35	-17	42	-2	0	1	98	1	0.00	0.00	0.06	
1N	35	-17	58	-2	0	1	90	1	0.00	0.00	0.06	
1O	35	-17	42	-10	0	-5	98	1	0.00	0.00	0.06	
1P	35	-17	58	-10	0	-5	90	1	0.00	0.00	0.06	
2	35	-38	83	-10	0	-3	156	1	0.01	0.00	0.10	
1A	70	-30	40	1	0	10	111	1	0.00	0.00	0.07	
1B	70	-30	45	1	0	10	109	1	0.00	0.00	0.07	
1C	70	-30	40	-13	0	-10	111	1	0.00	0.00	0.07	
1D	70	-30	45	-13	0	-10	109	1	0.00	0.00	0.07	
1E	70	-16	40	1	0	10	111	1	0.00	0.00	0.07	
1F	70	-16	45	1	0	10	109	1	0.00	0.00	0.07	
1G	70	-16	40	-13	0	-10	111	1	0.00	0.00	0.07	
1H	70	-16	45	-13	0	-10	109	1	0.00	0.00	0.07	
1I	70	-29	35	-2	0	4	111	1	0.00	0.00	0.07	
1J	70	-29	51	-2	0	4	110	1	0.00	0.00	0.07	
1K	70	-29	35	-10	0	-3	111	1	0.00	0.00	0.07	
1L	70	-29	51	-10	0	-3	110	1	0.00	0.00	0.07	
1M	70	-17	35	-2	0	4	111	1	0.00	0.00	0.07	
1N	70	-17	51	-2	0	4	110	1	0.00	0.00	0.07	
1O	70	-17	35	-10	0	-3	111	1	0.00	0.00	0.07	
1P	70	-17	51	-10	0	-3	110	1	0.00	0.00	0.07	
2	70	-38	73	-10	0	0	183	1	0.01	0.00	0.12	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

	daN		daN*m										
1A	-30	10	111	1	0.9656	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1B	-30	10	109	1	0.9656	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1C	-30	-10	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1D	-30	-10	109	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1E	-16	10	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1F	-16	10	109	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1G	-16	-10	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1H	-16	-10	109	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1I	-29	4	111	1	0.9656	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1J	-29	4	110	1	0.9656	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1K	-29	-7	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1L	-29	-7	110	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1M	-17	4	111	1	0.9656	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1N	-17	4	110	1	0.9656	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1O	-17	-7	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1P	-17	-7	110	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
2	-38	-7	183	1	0.9656	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30

ASTA NUM. 18 NI 158 NF 157 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-30	-44	11	0	10	111	1	0.00	0.00	0.07	
1B	0	-30	-38	11	0	10	109	1	0.00	0.00	0.07	
1C	0	-30	-44	-4	0	-10	111	1	0.00	0.00	0.07	
1D	0	-30	-38	-4	0	-10	109	1	0.00	0.00	0.07	
1E	0	-16	-44	11	0	10	111	1	0.00	0.00	0.07	
1F	0	-16	-38	11	0	10	109	1	0.00	0.00	0.07	
1G	0	-16	-44	-4	0	-10	111	1	0.00	0.00	0.07	
1H	0	-16	-38	-4	0	-10	109	1	0.00	0.00	0.07	
1I	0	-28	-49	8	0	4	111	1	0.00	0.00	0.07	
1J	0	-28	-33	8	0	4	110	1	0.00	0.00	0.07	
1K	0	-28	-49	-1	0	-3	111	1	0.00	0.00	0.07	
1L	0	-28	-33	-1	0	-3	110	1	0.00	0.00	0.07	
1M	0	-18	-49	8	0	4	111	1	0.00	0.00	0.07	
1N	0	-18	-33	8	0	4	110	1	0.00	0.00	0.07	
1O	0	-18	-49	-1	0	-3	111	1	0.00	0.00	0.07	
1P	0	-18	-33	-1	0	-3	110	1	0.00	0.00	0.07	
2	0	-38	-70	6	0	0	183	1	0.01	0.00	0.12	
1A	35	-30	-51	11	0	7	97	1	0.00	0.00	0.06	
1B	35	-30	-45	11	0	7	93	1	0.00	0.00	0.06	
1C	35	-30	-51	-4	0	-9	97	1	0.00	0.00	0.06	
1D	35	-30	-45	-4	0	-9	93	1	0.00	0.00	0.06	
1E	35	-16	-51	11	0	7	97	1	0.00	0.00	0.06	
1F	35	-16	-45	11	0	7	93	1	0.00	0.00	0.06	
1G	35	-16	-51	-4	0	-9	97	1	0.00	0.00	0.06	
1H	35	-16	-45	-4	0	-9	93	1	0.00	0.00	0.06	
1I	35	-28	-56	8	0	2	98	1	0.00	0.00	0.06	
1J	35	-28	-40	8	0	2	91	1	0.00	0.00	0.06	
1K	35	-28	-56	-1	0	-4	98	1	0.00	0.00	0.06	
1L	35	-28	-40	-1	0	-4	91	1	0.00	0.00	0.06	
1M	35	-18	-56	8	0	2	98	1	0.00	0.00	0.06	
1N	35	-18	-40	8	0	2	91	1	0.00	0.00	0.06	
1O	35	-18	-56	-1	0	-4	98	1	0.00	0.00	0.06	
1P	35	-18	-40	-1	0	-4	91	1	0.00	0.00	0.06	
2	35	-38	-80	6	0	-2	157	1	0.01	0.00	0.10	
1A	70	-30	-58	11	0	3	79	1	0.00	0.00	0.05	
1B	70	-30	-53	11	0	3	74	1	0.00	0.00	0.05	
1C	70	-30	-58	-4	0	-8	79	1	0.00	0.00	0.05	
1D	70	-30	-53	-4	0	-8	74	1	0.00	0.00	0.05	
1E	70	-16	-58	11	0	3	79	1	0.00	0.00	0.05	
1F	70	-16	-53	11	0	3	74	1	0.00	0.00	0.05	
1G	70	-16	-58	-4	0	-8	79	1	0.00	0.00	0.05	
1H	70	-16	-53	-4	0	-8	74	1	0.00	0.00	0.05	
1I	70	-28	-63	8	0	1	83	1	0.00	0.00	0.05	
1J	70	-28	-47	8	0	1	71	1	0.00	0.00	0.05	
1K	70	-28	-63	-1	0	-5	83	1	0.00	0.00	0.05	
1L	70	-28	-47	-1	0	-5	71	1	0.00	0.00	0.05	
1M	70	-18	-63	8	0	1	83	1	0.00	0.00	0.05	
1N	70	-18	-47	8	0	1	71	1	0.00	0.00	0.05	
1O	70	-18	-63	-1	0	-5	83	1	0.00	0.00	0.05	
1P	70	-18	-47	-1	0	-5	71	1	0.00	0.00	0.05	
2	70	-38	-89	6	0	-4	127	1	0.01	0.00	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-30	10	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1B	-30	10	109	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30

1C	-30	-10	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1D	-30	-10	109	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1E	-16	10	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1F	-16	10	109	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1G	-16	-10	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1H	-16	-10	109	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 30
1I	-28	4	111	1	0.9656	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1J	-28	4	110	1	0.9656	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1K	-28	-5	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1L	-28	-5	110	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1M	-18	4	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1N	-18	4	110	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1O	-18	-5	111	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
1P	-18	-5	110	1	0.9656	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 30
2	-38	-4	183	1	0.9656	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30

ASTA NUM. 19 NI 157 NF 153 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-32	-141	-1	0	3	75	1	0.01	0.00	0.05	
1B	0	-32	-135	-1	0	3	70	1	0.01	0.00	0.05	
1C	0	-32	-141	-40	0	-8	75	1	0.01	0.00	0.05	
1D	0	-32	-135	-40	0	-8	70	1	0.01	0.00	0.05	
1E	0	-14	-141	-1	0	3	75	1	0.01	0.00	0.05	
1F	0	-14	-135	-1	0	3	70	1	0.01	0.00	0.05	
1G	0	-14	-141	-40	0	-8	75	1	0.01	0.00	0.05	
1H	0	-14	-135	-40	0	-8	70	1	0.01	0.00	0.05	
1I	0	-36	-146	5	0	-0	79	1	0.01	0.00	0.05	
1J	0	-36	-130	5	0	-0	66	1	0.01	0.00	0.04	
1K	0	-36	-146	-46	0	-5	79	1	0.01	0.00	0.05	
1L	0	-36	-130	-46	0	-5	66	1	0.01	0.00	0.04	
1M	0	-9	-146	5	0	-0	79	1	0.01	0.00	0.05	
1N	0	-9	-130	5	0	-0	66	1	0.01	0.00	0.04	
1O	0	-9	-146	-46	0	-5	79	1	0.01	0.00	0.05	
1P	0	-9	-130	-46	0	-5	66	1	0.01	0.00	0.04	
2	0	-38	-230	-34	0	-4	121	1	0.02	0.00	0.08	
1A	35	-32	-148	-1	0	4	27	1	0.01	0.00	0.02	
1B	35	-32	-142	-1	0	4	20	1	0.01	0.00	0.01	
1C	35	-32	-148	-40	0	6	27	1	0.01	0.00	0.02	
1D	35	-32	-142	-40	0	6	20	1	0.01	0.00	0.01	
1E	35	-14	-148	-1	0	4	27	1	0.01	0.00	0.02	
1F	35	-14	-142	-1	0	4	20	1	0.01	0.00	0.01	
1G	35	-14	-148	-40	0	6	27	1	0.01	0.00	0.02	
1H	35	-14	-142	-40	0	6	20	1	0.01	0.00	0.01	
1I	35	-36	-153	5	0	-2	32	1	0.01	0.00	0.02	
1J	35	-36	-137	5	0	-2	14	1	0.01	0.00	0.01	
1K	35	-36	-153	-46	0	12	32	1	0.01	0.00	0.02	
1L	35	-36	-137	-46	0	12	14	1	0.01	0.00	0.01	
1M	35	-9	-153	5	0	-2	32	1	0.01	0.00	0.02	
1N	35	-9	-137	5	0	-2	14	1	0.01	0.00	0.01	
1O	35	-9	-153	-46	0	12	32	1	0.01	0.00	0.02	
1P	35	-9	-137	-46	0	12	14	1	0.01	0.00	0.01	
2	35	-38	-240	-34	0	8	38	1	0.02	0.00	0.02	
1A	70	-32	-155	-1	0	4	-25	1	0.01	0.00	0.02	
1B	70	-32	-149	-1	0	4	-32	1	0.01	0.00	0.02	
1C	70	-32	-155	-40	0	20	-25	1	0.01	0.00	0.02	
1D	70	-32	-149	-40	0	20	-32	1	0.01	0.00	0.02	
1E	70	-14	-155	-1	0	4	-25	1	0.01	0.00	0.02	
1F	70	-14	-149	-1	0	4	-32	1	0.01	0.00	0.02	
1G	70	-14	-155	-40	0	20	-25	1	0.01	0.00	0.02	
1H	70	-14	-149	-40	0	20	-32	1	0.01	0.00	0.02	
1I	70	-36	-160	5	0	-5	-17	1	0.01	0.00	0.01	
1J	70	-36	-145	5	0	-5	-40	1	0.01	0.00	0.03	
1K	70	-36	-160	-46	0	29	-17	1	0.01	0.00	0.01	
1L	70	-36	-145	-46	0	29	-40	1	0.01	0.00	0.03	
1M	70	-9	-160	5	0	-5	-17	1	0.01	0.00	0.01	
1N	70	-9	-145	5	0	-5	-40	1	0.01	0.00	0.03	
1O	70	-9	-160	-46	0	29	-17	1	0.01	0.00	0.01	
1P	70	-9	-145	-46	0	29	-40	1	0.01	0.00	0.03	
2	70	-38	-249	-34	0	20	-47	1	0.02	0.00	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-32	4	75	1	0.9656	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1B	-32	4	70	1	0.9656	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1C	-32	20	75	1	0.9656	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 30
1D	-32	20	70	1	0.9656	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1E	-14	4	75	1	0.9656	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1F	-14	4	70	1	0.9656	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1G	-14	20	75	1	0.9656	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 30

1H	-14	20	70	1	0.9656	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1I	-36	-5	79	1	0.9656	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1J	-36	-5	66	1	0.9656	0.9999	0.9998	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1K	-36	29	79	1	0.9656	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 30
1L	-36	29	66	1	0.9656	0.9999	0.9998	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1M	-9	-5	79	1	0.9656	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1N	-9	-5	66	1	0.9656	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
1O	-9	29	79	1	0.9656	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 30
1P	-9	29	66	1	0.9656	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 30
2	-38	20	121	1	0.9656	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'= 30

ASTA NUM. 20 NI 152 NF 168 Lungh. 70.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-34	109	-6	0	-3	-39	1	0.02	0.00	0.08	
1B	0	-34	113	-6	0	-3	-45	1	0.02	0.00	0.09	
1C	0	-34	109	-23	0	-12	-39	1	0.02	0.00	0.08	
1D	0	-34	113	-23	0	-12	-45	1	0.02	0.00	0.09	
1E	0	-19	109	-6	0	-3	-39	1	0.02	0.00	0.08	
1F	0	-19	113	-6	0	-3	-45	1	0.02	0.00	0.09	
1G	0	-19	109	-23	0	-12	-39	1	0.02	0.00	0.08	
1H	0	-19	113	-23	0	-12	-45	1	0.02	0.00	0.09	
1I	0	-35	106	-0	0	-0	-34	1	0.02	0.00	0.07	
1J	0	-35	116	-0	0	-0	-50	1	0.02	0.00	0.10	
1K	0	-35	106	-29	0	-15	-34	1	0.02	0.00	0.07	
1L	0	-35	116	-29	0	-15	-50	1	0.02	0.00	0.10	
1M	0	-18	106	-0	0	-0	-34	1	0.02	0.00	0.07	
1N	0	-18	116	-0	0	-0	-50	1	0.02	0.00	0.10	
1O	0	-18	106	-29	0	-15	-34	1	0.02	0.00	0.07	
1P	0	-18	116	-29	0	-15	-50	1	0.02	0.00	0.10	
2	0	-44	186	-24	0	-13	-70	1	0.03	0.00	0.14	
1A	35	-34	106	-6	0	-1	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1B	35	-34	111	-6	0	-1	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1C	35	-34	106	-23	0	-4	-1	1	0.02	0.00	0.01	
1D	35	-34	111	-23	0	-4	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1E	35	-19	106	-6	0	-1	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1F	35	-19	111	-6	0	-1	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1G	35	-19	106	-23	0	-4	-1	1	0.02	0.00	0.01	
1H	35	-19	111	-23	0	-4	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1I	35	-35	103	-0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1J	35	-35	114	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1K	35	-35	103	-29	0	-5	3	1	0.01	0.00	0.01	
1L	35	-35	114	-29	0	-5	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1M	35	-18	103	-0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1N	35	-18	114	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1O	35	-18	103	-29	0	-5	3	1	0.01	0.00	0.01	
1P	35	-18	114	-29	0	-5	-10	1	0.02	0.00	0.02	
2	35	-44	183	-24	0	-5	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1A	70	-34	104	-6	0	1	36	1	0.02	0.00	0.07	
1B	70	-34	108	-6	0	1	33	1	0.02	0.00	0.06	
1C	70	-34	104	-23	0	4	36	1	0.02	0.00	0.07	
1D	70	-34	108	-23	0	4	33	1	0.02	0.00	0.06	
1E	70	-19	104	-6	0	1	36	1	0.02	0.00	0.07	
1F	70	-19	108	-6	0	1	33	1	0.02	0.00	0.06	
1G	70	-19	104	-23	0	4	36	1	0.02	0.00	0.07	
1H	70	-19	108	-23	0	4	33	1	0.02	0.00	0.06	
1I	70	-35	101	-0	0	0	39	1	0.01	0.00	0.08	
1J	70	-35	111	-0	0	0	30	1	0.02	0.00	0.06	
1K	70	-35	101	-29	0	5	39	1	0.01	0.00	0.08	
1L	70	-35	111	-29	0	5	30	1	0.02	0.00	0.06	
1M	70	-18	101	-0	0	0	39	1	0.01	0.00	0.08	
1N	70	-18	111	-0	0	0	30	1	0.02	0.00	0.06	
1O	70	-18	101	-29	0	5	39	1	0.01	0.00	0.08	
1P	70	-18	111	-29	0	5	30	1	0.02	0.00	0.06	
2	70	-44	180	-24	0	4	58	1	0.03	0.00	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-34	-3	-39	1	0.9642	0.9998	0.9993	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 31
1B	-34	-3	-45	1	0.9642	0.9998	0.9994	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 31
1C	-34	-12	-39	1	0.9642	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 31
1D	-34	-12	-45	1	0.9642	0.9997	0.9994	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 31
1E	-19	-3	-39	1	0.9642	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 31
1F	-19	-3	-45	1	0.9642	0.9999	0.9997	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 31
1G	-19	-12	-39	1	0.9642	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 31
1H	-19	-12	-45	1	0.9642	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 31
1I	-35	0	39	1	0.9642	0.9993	0.9993	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 31
1J	-35	0	-50	1	0.9642	0.9993	0.9995	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 31
1K	-35	-15	39	1	0.9642	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 31
1L	-35	-15	-50	1	0.9642	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 31

1M	-18	0	39	1	0.9642	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'=	31
1N	-18	0	-50	1	0.9642	0.9997	0.9997	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	31
1O	-18	-15	39	1	0.9642	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	31
1P	-18	-15	-50	1	0.9642	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'=	31
2	-44	-13	-70	1	0.9642	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'zx'=	31

ASTA NUM. 21 NI 168 NF 165 Lungh. 70.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-33	38	4	0	4	34	1	0.01	0.00	0.07	
1B	0	-33	42	4	0	4	31	1	0.01	0.00	0.06	
1C	0	-33	38	3	0	1	34	1	0.01	0.00	0.07	
1D	0	-33	42	3	0	1	31	1	0.01	0.00	0.06	
1E	0	-20	38	4	0	4	34	1	0.01	0.00	0.07	
1F	0	-20	42	4	0	4	31	1	0.01	0.00	0.06	
1G	0	-20	38	3	0	1	34	1	0.01	0.00	0.07	
1H	0	-20	42	3	0	1	31	1	0.01	0.00	0.06	
1I	0	-30	34	5	0	4	37	1	0.00	0.00	0.07	
1J	0	-30	45	5	0	4	29	1	0.01	0.00	0.06	
1K	0	-30	34	3	0	1	37	1	0.00	0.00	0.07	
1L	0	-30	45	3	0	1	29	1	0.01	0.00	0.06	
1M	0	-23	34	5	0	4	37	1	0.00	0.00	0.07	
1N	0	-23	45	5	0	4	29	1	0.01	0.00	0.06	
1O	0	-23	34	3	0	1	37	1	0.00	0.00	0.07	
1P	0	-23	45	3	0	1	29	1	0.01	0.00	0.06	
2	0	-44	66	7	0	4	56	1	0.01	0.00	0.11	
1A	35	-33	35	4	0	2	47	1	0.01	0.00	0.09	
1B	35	-33	39	4	0	2	46	1	0.01	0.00	0.09	
1C	35	-33	35	3	0	-0	47	1	0.01	0.00	0.09	
1D	35	-33	39	3	0	-0	46	1	0.01	0.00	0.09	
1E	35	-20	35	4	0	2	47	1	0.01	0.00	0.09	
1F	35	-20	39	4	0	2	46	1	0.01	0.00	0.09	
1G	35	-20	35	3	0	-0	47	1	0.01	0.00	0.09	
1H	35	-20	39	3	0	-0	46	1	0.01	0.00	0.09	
1I	35	-30	32	5	0	2	49	1	0.00	0.00	0.10	
1J	35	-30	43	5	0	2	44	1	0.01	0.00	0.09	
1K	35	-30	32	3	0	-0	49	1	0.00	0.00	0.10	
1L	35	-30	43	3	0	-0	44	1	0.01	0.00	0.09	
1M	35	-23	32	5	0	2	49	1	0.00	0.00	0.10	
1N	35	-23	43	5	0	2	44	1	0.01	0.00	0.09	
1O	35	-23	32	3	0	-0	49	1	0.00	0.00	0.10	
1P	35	-23	43	3	0	-0	44	1	0.01	0.00	0.09	
2	35	-44	62	7	0	1	78	1	0.01	0.00	0.15	
1A	70	-33	33	4	0	0	59	1	0.00	0.00	0.12	
1B	70	-33	37	4	0	0	59	1	0.01	0.00	0.12	
1C	70	-33	33	3	0	-2	59	1	0.00	0.00	0.12	
1D	70	-33	37	3	0	-2	59	1	0.01	0.00	0.12	
1E	70	-20	33	4	0	0	59	1	0.00	0.00	0.12	
1F	70	-20	37	4	0	0	59	1	0.01	0.00	0.12	
1G	70	-20	33	3	0	-2	59	1	0.00	0.00	0.12	
1H	70	-20	37	3	0	-2	59	1	0.01	0.00	0.12	
1I	70	-30	29	5	0	-0	59	1	0.00	0.00	0.12	
1J	70	-30	40	5	0	-0	59	1	0.01	0.00	0.12	
1K	70	-30	29	3	0	-1	59	1	0.00	0.00	0.12	
1L	70	-30	40	3	0	-1	59	1	0.01	0.00	0.12	
1M	70	-23	29	5	0	-0	59	1	0.00	0.00	0.12	
1N	70	-23	40	5	0	-0	59	1	0.01	0.00	0.12	
1O	70	-23	29	3	0	-1	59	1	0.00	0.00	0.12	
1P	70	-23	40	3	0	-1	59	1	0.01	0.00	0.12	
2	70	-44	59	7	0	-1	99	1	0.01	0.00	0.20	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-33	4	59	1	0.9642	1.0000	1.0003	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'=	31
1B	-33	4	59	1	0.9642	1.0000	1.0003	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'=	31
1C	-33	-2	59	1	0.9642	0.9995	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'=	31
1D	-33	-2	59	1	0.9642	0.9995	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'=	31
1E	-20	4	59	1	0.9642	1.0000	1.0002	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'=	31
1F	-20	4	59	1	0.9642	1.0000	1.0002	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'=	31
1G	-20	-2	59	1	0.9642	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'=	31
1H	-20	-2	59	1	0.9642	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'=	31
1I	-30	4	59	1	0.9642	0.9999	1.0003	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'=	31
1J	-30	4	59	1	0.9642	0.9999	1.0002	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'=	31
1K	-30	-1	59	1	0.9642	0.9995	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'=	31
1L	-30	-1	59	1	0.9642	0.9995	1.0002	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'=	31
1M	-23	4	59	1	0.9642	0.9999	1.0002	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'=	31
1N	-23	4	59	1	0.9642	0.9999	1.0002	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'=	31
1O	-23	-1	59	1	0.9642	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'=	31
1P	-23	-1	59	1	0.9642	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'=	31
2	-44	4	99	1	0.9642	0.9996	1.0004	--	--	0.00	--	0.21	Snell. 'zx'=	31

ASTA NUM. 22 NI 165 NF 162 Lungh. 70.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-33	-34	-4	0	0	59	1	0.00	0.00	0.12	
1B	0	-33	-30	-4	0	0	59	1	0.00	0.00	0.12	
1C	0	-33	-34	-5	0	-2	59	1	0.00	0.00	0.12	
1D	0	-33	-30	-5	0	-2	59	1	0.00	0.00	0.12	
1E	0	-20	-34	-4	0	0	59	1	0.00	0.00	0.12	
1F	0	-20	-30	-4	0	0	59	1	0.00	0.00	0.12	
1G	0	-20	-34	-5	0	-2	59	1	0.00	0.00	0.12	
1H	0	-20	-30	-5	0	-2	59	1	0.00	0.00	0.12	
1I	0	-31	-37	-3	0	-0	60	1	0.01	0.00	0.12	
1J	0	-31	-26	-3	0	-0	59	1	0.00	0.00	0.12	
1K	0	-31	-37	-6	0	-1	60	1	0.01	0.00	0.12	
1L	0	-31	-26	-6	0	-1	59	1	0.00	0.00	0.12	
1M	0	-22	-37	-3	0	-0	60	1	0.01	0.00	0.12	
1N	0	-22	-26	-3	0	-0	59	1	0.00	0.00	0.12	
1O	0	-22	-37	-6	0	-1	60	1	0.01	0.00	0.12	
1P	0	-22	-26	-6	0	-1	59	1	0.00	0.00	0.12	
2	0	-44	-55	-7	0	-1	100	1	0.01	0.00	0.20	
1A	35	-33	-36	-4	0	2	48	1	0.01	0.00	0.10	
1B	35	-33	-32	-4	0	2	47	1	0.00	0.00	0.09	
1C	35	-33	-36	-5	0	-0	48	1	0.01	0.00	0.10	
1D	35	-33	-32	-5	0	-0	47	1	0.00	0.00	0.09	
1E	35	-20	-36	-4	0	2	48	1	0.01	0.00	0.10	
1F	35	-20	-32	-4	0	2	47	1	0.00	0.00	0.09	
1G	35	-20	-36	-5	0	-0	48	1	0.01	0.00	0.10	
1H	35	-20	-32	-5	0	-0	47	1	0.00	0.00	0.09	
1I	35	-31	-40	-3	0	2	50	1	0.01	0.00	0.10	
1J	35	-31	-29	-3	0	2	45	1	0.00	0.00	0.09	
1K	35	-31	-40	-6	0	-0	50	1	0.01	0.00	0.10	
1L	35	-31	-29	-6	0	-0	45	1	0.00	0.00	0.09	
1M	35	-22	-40	-3	0	2	50	1	0.01	0.00	0.10	
1N	35	-22	-29	-3	0	2	45	1	0.00	0.00	0.09	
1O	35	-22	-40	-6	0	-0	50	1	0.01	0.00	0.10	
1P	35	-22	-29	-6	0	-0	45	1	0.00	0.00	0.09	
2	35	-44	-58	-7	0	1	80	1	0.01	0.00	0.16	
1A	70	-33	-39	-4	0	4	37	1	0.01	0.00	0.07	
1B	70	-33	-35	-4	0	4	34	1	0.01	0.00	0.07	
1C	70	-33	-39	-5	0	1	37	1	0.01	0.00	0.07	
1D	70	-33	-35	-5	0	1	34	1	0.01	0.00	0.07	
1E	70	-20	-39	-4	0	4	37	1	0.01	0.00	0.07	
1F	70	-20	-35	-4	0	4	34	1	0.01	0.00	0.07	
1G	70	-20	-39	-5	0	1	37	1	0.01	0.00	0.07	
1H	70	-20	-35	-5	0	1	34	1	0.01	0.00	0.07	
1I	70	-31	-42	-3	0	4	39	1	0.01	0.00	0.08	
1J	70	-31	-31	-3	0	4	31	1	0.00	0.00	0.06	
1K	70	-31	-42	-6	0	1	39	1	0.01	0.00	0.08	
1L	70	-31	-31	-6	0	1	31	1	0.00	0.00	0.06	
1M	70	-22	-42	-3	0	4	39	1	0.01	0.00	0.08	
1N	70	-22	-31	-3	0	4	31	1	0.00	0.00	0.06	
1O	70	-22	-42	-6	0	1	39	1	0.01	0.00	0.08	
1P	70	-22	-31	-6	0	1	31	1	0.00	0.00	0.06	
2	70	-44	-61	-7	0	4	59	1	0.01	0.00	0.12	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-33	4	59	1	0.9642	1.0000	1.0003	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 31
1B	-33	4	59	1	0.9642	1.0000	1.0003	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 31
1C	-33	-2	59	1	0.9642	0.9995	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 31
1D	-33	-2	59	1	0.9642	0.9995	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 31
1E	-20	4	59	1	0.9642	1.0000	1.0002	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 31
1F	-20	4	59	1	0.9642	1.0000	1.0002	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 31
1G	-20	-2	59	1	0.9642	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 31
1H	-20	-2	59	1	0.9642	0.9997	1.0002	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 31
1I	-31	4	60	1	0.9642	0.9999	1.0003	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 31
1J	-31	4	59	1	0.9642	0.9999	1.0003	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 31
1K	-31	-1	60	1	0.9642	0.9994	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 31
1L	-31	-1	59	1	0.9642	0.9994	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 31
1M	-22	4	60	1	0.9642	0.9999	1.0002	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 31
1N	-22	4	59	1	0.9642	0.9999	1.0002	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 31
1O	-22	-1	60	1	0.9642	0.9996	1.0002	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 31
1P	-22	-1	59	1	0.9642	0.9996	1.0002	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 31
2	-44	4	100	1	0.9642	0.9997	1.0004	--	--	0.00	--	0.21	Snell. 'zx'= 31

ASTA NUM. 23 NI 162 NF 156 Lungh. 70.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-33	-106	24	0	4	38	1	0.02	0.00	0.08	
1B	0	-33	-101	24	0	4	35	1	0.01	0.00	0.07	
1C	0	-33	-106	6	0	1	38	1	0.02	0.00	0.08	
1D	0	-33	-101	6	0	1	35	1	0.01	0.00	0.07	
1E	0	-19	-106	24	0	4	38	1	0.02	0.00	0.08	
1F	0	-19	-101	24	0	4	35	1	0.01	0.00	0.07	
1G	0	-19	-106	6	0	1	38	1	0.02	0.00	0.08	
1H	0	-19	-101	6	0	1	35	1	0.01	0.00	0.07	
1I	0	-35	-109	29	0	5	41	1	0.02	0.00	0.08	
1J	0	-35	-98	29	0	5	32	1	0.01	0.00	0.06	
1K	0	-35	-109	1	0	0	41	1	0.02	0.00	0.08	
1L	0	-35	-98	1	0	0	32	1	0.01	0.00	0.06	
1M	0	-18	-109	29	0	5	41	1	0.02	0.00	0.08	
1N	0	-18	-98	29	0	5	32	1	0.01	0.00	0.06	
1O	0	-18	-109	1	0	0	41	1	0.02	0.00	0.08	
1P	0	-18	-98	1	0	0	32	1	0.01	0.00	0.06	
2	0	-44	-175	25	0	4	62	1	0.03	0.00	0.12	
1A	35	-33	-108	24	0	-4	2	1	0.02	0.00	0.01	
1B	35	-33	-104	24	0	-4	-2	1	0.02	0.00	0.01	
1C	35	-33	-108	6	0	-1	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	35	-33	-104	6	0	-1	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1E	35	-19	-108	24	0	-4	2	1	0.02	0.00	0.01	
1F	35	-19	-104	24	0	-4	-2	1	0.02	0.00	0.01	
1G	35	-19	-108	6	0	-1	2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	35	-19	-104	6	0	-1	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1I	35	-35	-111	29	0	-5	6	1	0.02	0.00	0.01	
1J	35	-35	-101	29	0	-5	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1K	35	-35	-111	1	0	0	6	1	0.02	0.00	0.01	
1L	35	-35	-101	1	0	0	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1M	35	-18	-111	29	0	-5	6	1	0.02	0.00	0.01	
1N	35	-18	-101	29	0	-5	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1O	35	-18	-111	1	0	0	6	1	0.02	0.00	0.01	
1P	35	-18	-101	1	0	0	-6	1	0.01	0.00	0.01	
2	35	-44	-178	25	0	-4	-0	1	0.03	0.00	0.01	
1A	70	-33	-111	24	0	-12	-35	1	0.02	0.00	0.07	
1B	70	-33	-106	24	0	-12	-40	1	0.02	0.00	0.08	
1C	70	-33	-111	6	0	-3	-35	1	0.02	0.00	0.07	
1D	70	-33	-106	6	0	-3	-40	1	0.02	0.00	0.08	
1E	70	-19	-111	24	0	-12	-35	1	0.02	0.00	0.07	
1F	70	-19	-106	24	0	-12	-40	1	0.02	0.00	0.08	
1G	70	-19	-111	6	0	-3	-35	1	0.02	0.00	0.07	
1H	70	-19	-106	6	0	-3	-40	1	0.02	0.00	0.08	
1I	70	-35	-114	29	0	-15	-29	1	0.02	0.00	0.06	
1J	70	-35	-103	29	0	-15	-46	1	0.01	0.00	0.09	
1K	70	-35	-114	1	0	-0	-29	1	0.02	0.00	0.06	
1L	70	-35	-103	1	0	-0	-46	1	0.01	0.00	0.09	
1M	70	-18	-114	29	0	-15	-29	1	0.02	0.00	0.06	
1N	70	-18	-103	29	0	-15	-46	1	0.01	0.00	0.09	
1O	70	-18	-114	1	0	-0	-29	1	0.02	0.00	0.06	
1P	70	-18	-103	1	0	-0	-46	1	0.01	0.00	0.09	
2	70	-44	-182	25	0	-13	-63	1	0.03	0.00	0.13	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-33	-12	38	1	0.9642	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 31
1B	-33	-12	-40	1	0.9642	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 31
1C	-33	-3	38	1	0.9642	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 31
1D	-33	-3	-40	1	0.9642	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 31
1E	-19	-12	38	1	0.9642	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 31
1F	-19	-12	-40	1	0.9642	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 31
1G	-19	-3	38	1	0.9642	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 31
1H	-19	-3	-40	1	0.9642	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 31
1I	-35	-15	41	1	0.9642	0.9997	0.9994	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 31
1J	-35	-15	-46	1	0.9642	0.9997	0.9994	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 31
1K	-35	0	41	1	0.9642	0.9996	0.9994	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 31
1L	-35	0	-46	1	0.9642	0.9996	0.9994	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 31
1M	-18	-15	41	1	0.9642	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 31
1N	-18	-15	-46	1	0.9642	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 31
1O	-18	0	41	1	0.9642	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 31
1P	-18	0	-46	1	0.9642	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 31
2	-44	-13	-63	1	0.9642	0.9996	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 31

ASTA NUM. 24 NI 161 NF 155 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-233	-382	34	0	12	97	1	0.03	0.00	0.06
1B	0	-233	-349	34	0	12	80	1	0.03	0.00	0.05
1C	0	-233	-382	-7	0	-2	97	1	0.03	0.00	0.06
1D	0	-233	-349	-7	0	-2	80	1	0.03	0.00	0.05
1E	0	-212	-382	34	0	12	97	1	0.03	0.00	0.06
1F	0	-212	-349	34	0	12	80	1	0.03	0.00	0.05
1G	0	-212	-382	-7	0	-2	97	1	0.03	0.00	0.06
1H	0	-212	-349	-7	0	-2	80	1	0.03	0.00	0.05
1I	0	-252	-399	32	0	9	110	1	0.03	0.00	0.07
1J	0	-252	-332	32	0	9	67	1	0.02	0.00	0.04
1K	0	-252	-399	-5	0	1	110	1	0.03	0.00	0.07
1L	0	-252	-332	-5	0	1	67	1	0.02	0.00	0.04
1M	0	-192	-399	32	0	9	110	1	0.03	0.00	0.07
1N	0	-192	-332	32	0	9	67	1	0.02	0.00	0.04
1O	0	-192	-399	-5	0	1	110	1	0.03	0.00	0.07
1P	0	-192	-332	-5	0	1	67	1	0.02	0.00	0.04
2	0	-375	-618	22	0	8	150	1	0.05	0.01	0.10
1A	35	-233	-389	34	0	0	-29	1	0.03	0.00	0.02
1B	35	-233	-357	34	0	0	-53	1	0.03	0.00	0.03
1C	35	-233	-389	-7	0	1	-29	1	0.03	0.00	0.02
1D	35	-233	-357	-7	0	1	-53	1	0.03	0.00	0.03
1E	35	-212	-389	34	0	0	-29	1	0.03	0.00	0.02
1F	35	-212	-357	34	0	0	-53	1	0.03	0.00	0.03
1G	35	-212	-389	-7	0	1	-29	1	0.03	0.00	0.02
1H	35	-212	-357	-7	0	1	-53	1	0.03	0.00	0.03
1I	35	-252	-406	32	0	-2	-8	1	0.03	0.00	0.01
1J	35	-252	-340	32	0	-2	-73	1	0.03	0.00	0.05
1K	35	-252	-406	-5	0	3	-8	1	0.03	0.00	0.01
1L	35	-252	-340	-5	0	3	-73	1	0.03	0.00	0.05
1M	35	-192	-406	32	0	-2	-8	1	0.03	0.00	0.01
1N	35	-192	-340	32	0	-2	-73	1	0.03	0.00	0.05
1O	35	-192	-406	-5	0	3	-8	1	0.03	0.00	0.01
1P	35	-192	-340	-5	0	3	-73	1	0.03	0.00	0.05
2	35	-375	-628	22	0	1	-69	1	0.05	0.01	0.04
1A	70	-233	-396	34	0	-12	-157	1	0.03	0.00	0.10
1B	70	-233	-364	34	0	-12	-188	1	0.03	0.00	0.12
1C	70	-233	-396	-7	0	3	-157	1	0.03	0.00	0.10
1D	70	-233	-364	-7	0	3	-188	1	0.03	0.00	0.12
1E	70	-212	-396	34	0	-12	-157	1	0.03	0.00	0.10
1F	70	-212	-364	34	0	-12	-188	1	0.03	0.00	0.12
1G	70	-212	-396	-7	0	3	-157	1	0.03	0.00	0.10
1H	70	-212	-364	-7	0	3	-188	1	0.03	0.00	0.12
1I	70	-252	-413	32	0	-13	-129	1	0.03	0.00	0.08
1J	70	-252	-347	32	0	-13	-216	1	0.03	0.00	0.14
1K	70	-252	-413	-5	0	5	-129	1	0.03	0.00	0.08
1L	70	-252	-347	-5	0	5	-216	1	0.03	0.00	0.14
1M	70	-192	-413	32	0	-13	-129	1	0.03	0.00	0.08
1N	70	-192	-347	32	0	-13	-216	1	0.03	0.00	0.14
1O	70	-192	-413	-5	0	5	-129	1	0.03	0.00	0.08
1P	70	-192	-347	-5	0	5	-216	1	0.03	0.00	0.14
2	70	-375	-637	22	0	-7	-290	1	0.05	0.01	0.19

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-233	12	-157	1	0.9656	0.9985	0.9988	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1B	-233	12	-188	1	0.9656	0.9985	0.9991	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 30
1C	-233	3	-157	1	0.9656	0.9988	0.9988	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1D	-233	3	-188	1	0.9656	0.9988	0.9991	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 30
1E	-212	12	-157	1	0.9656	0.9986	0.9989	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1F	-212	12	-188	1	0.9656	0.9986	0.9992	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 30
1G	-212	3	-157	1	0.9656	0.9989	0.9989	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1H	-212	3	-188	1	0.9656	0.9989	0.9992	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 30
1I	-252	-13	-129	1	0.9656	0.9986	0.9983	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'= 30
1J	-252	-13	-216	1	0.9656	0.9986	0.9992	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 30
1K	-252	5	-129	1	0.9656	0.9995	0.9983	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'= 30
1L	-252	5	-216	1	0.9656	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 30
1M	-192	-13	-129	1	0.9656	0.9990	0.9987	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'= 30
1N	-192	-13	-216	1	0.9656	0.9990	0.9994	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 30
1O	-192	5	-129	1	0.9656	0.9996	0.9987	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'= 30
1P	-192	5	-216	1	0.9656	0.9996	0.9994	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 30
2	-375	8	-290	1	0.9656	0.9977	0.9983	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 30

ASTA NUM. 25 NI 164 NF 161 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-227	-123	2	0	12	177	1	0.01	0.00	0.12	
1B	0	-227	-101	2	0	12	170	1	0.01	0.00	0.11	
1C	0	-227	-123	-11	0	-8	177	1	0.01	0.00	0.12	

1D	0	-227	-101	-11	0	-8	170	1	0.01	0.00	0.11
1E	0	-217	-123	2	0	12	177	1	0.01	0.00	0.12
1F	0	-217	-101	2	0	12	170	1	0.01	0.00	0.11
1G	0	-217	-123	-11	0	-8	177	1	0.01	0.00	0.12
1H	0	-217	-101	-11	0	-8	170	1	0.01	0.00	0.11
1I	0	-233	-144	-1	0	5	175	1	0.01	0.00	0.11
1J	0	-233	-81	-1	0	5	172	1	0.01	0.00	0.11
1K	0	-233	-144	-9	0	-2	175	1	0.01	0.00	0.11
1L	0	-233	-81	-9	0	-2	172	1	0.01	0.00	0.11
1M	0	-210	-144	-1	0	5	175	1	0.01	0.00	0.11
1N	0	-210	-81	-1	0	5	172	1	0.01	0.00	0.11
1O	0	-210	-144	-9	0	-2	175	1	0.01	0.00	0.11
1P	0	-210	-81	-9	0	-2	172	1	0.01	0.00	0.11
2	0	-374	-192	-8	0	3	293	1	0.01	0.01	0.19
1A	35	-227	-131	2	0	12	139	1	0.01	0.00	0.09
1B	35	-227	-108	2	0	12	127	1	0.01	0.00	0.08
1C	35	-227	-131	-11	0	-5	139	1	0.01	0.00	0.09
1D	35	-227	-108	-11	0	-5	127	1	0.01	0.00	0.08
1E	35	-217	-131	2	0	12	139	1	0.01	0.00	0.09
1F	35	-217	-108	2	0	12	127	1	0.01	0.00	0.08
1G	35	-217	-131	-11	0	-5	139	1	0.01	0.00	0.09
1H	35	-217	-108	-11	0	-5	127	1	0.01	0.00	0.08
1I	35	-233	-151	-1	0	7	123	1	0.01	0.00	0.08
1J	35	-233	-88	-1	0	7	144	1	0.01	0.00	0.09
1K	35	-233	-151	-9	0	-0	123	1	0.01	0.00	0.08
1L	35	-233	-88	-9	0	-0	144	1	0.01	0.00	0.09
1M	35	-210	-151	-1	0	7	123	1	0.01	0.00	0.08
1N	35	-210	-88	-1	0	7	144	1	0.01	0.00	0.09
1O	35	-210	-151	-9	0	-0	123	1	0.01	0.00	0.08
1P	35	-210	-88	-9	0	-0	144	1	0.01	0.00	0.09
2	35	-374	-201	-8	0	6	224	1	0.01	0.01	0.15
1A	70	-227	-138	2	0	12	99	1	0.01	0.00	0.06
1B	70	-227	-115	2	0	12	82	1	0.01	0.00	0.05
1C	70	-227	-138	-11	0	-2	99	1	0.01	0.00	0.06
1D	70	-227	-115	-11	0	-2	82	1	0.01	0.00	0.05
1E	70	-217	-138	2	0	12	99	1	0.01	0.00	0.06
1F	70	-217	-115	2	0	12	82	1	0.01	0.00	0.05
1G	70	-217	-138	-11	0	-2	99	1	0.01	0.00	0.06
1H	70	-217	-115	-11	0	-2	82	1	0.01	0.00	0.05
1I	70	-233	-158	-1	0	9	68	1	0.01	0.00	0.04
1J	70	-233	-95	-1	0	9	112	1	0.01	0.00	0.07
1K	70	-233	-158	-9	0	2	68	1	0.01	0.00	0.04
1L	70	-233	-95	-9	0	2	112	1	0.01	0.00	0.07
1M	70	-210	-158	-1	0	9	68	1	0.01	0.00	0.04
1N	70	-210	-95	-1	0	9	112	1	0.01	0.00	0.07
1O	70	-210	-158	-9	0	2	68	1	0.01	0.00	0.04
1P	70	-210	-95	-9	0	2	112	1	0.01	0.00	0.07
2	70	-374	-210	-8	0	8	152	1	0.02	0.01	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-227	12	177	1	0.9656	1.0002	1.0006	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1B	-227	12	170	1	0.9656	1.0002	1.0005	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1C	-227	-8	177	1	0.9656	0.9995	1.0006	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1D	-227	-8	170	1	0.9656	0.9995	1.0005	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1E	-217	12	177	1	0.9656	1.0002	1.0006	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1F	-217	12	170	1	0.9656	1.0002	1.0005	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1G	-217	-8	177	1	0.9656	0.9995	1.0006	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1H	-217	-8	170	1	0.9656	0.9995	1.0005	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1I	-233	9	175	1	0.9656	0.9999	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1J	-233	9	172	1	0.9656	0.9999	1.0008	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1K	-233	-2	175	1	0.9656	0.9985	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1L	-233	-2	172	1	0.9656	0.9985	1.0008	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1M	-210	9	175	1	0.9656	0.9999	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1N	-210	9	172	1	0.9656	0.9999	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1O	-210	-2	175	1	0.9656	0.9986	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1P	-210	-2	172	1	0.9656	0.9986	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
2	-374	8	293	1	0.9656	0.9994	1.0009	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 30

ASTA NUM. 26 NI 167 NF 164 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-225	130	9	0	10	88	1	0.01	0.00	0.06	
1B	0	-225	154	9	0	10	72	1	0.01	0.00	0.05	
1C	0	-225	130	-4	0	-3	88	1	0.01	0.00	0.06	
1D	0	-225	154	-4	0	-3	72	1	0.01	0.00	0.05	
1E	0	-218	130	9	0	10	88	1	0.01	0.00	0.06	
1F	0	-218	154	9	0	10	72	1	0.01	0.00	0.05	
1G	0	-218	130	-4	0	-3	88	1	0.01	0.00	0.06	
1H	0	-218	154	-4	0	-3	72	1	0.01	0.00	0.05	

1I	0	-229	110	6	0	7	102	1	0.01	0.00	0.07
1J	0	-229	174	6	0	7	58	1	0.01	0.00	0.04
1K	0	-229	110	-1	0	0	102	1	0.01	0.00	0.07
1L	0	-229	174	-1	0	0	58	1	0.01	0.00	0.04
1M	0	-214	110	6	0	7	102	1	0.01	0.00	0.07
1N	0	-214	174	6	0	7	58	1	0.01	0.00	0.04
1O	0	-214	110	-1	0	0	102	1	0.01	0.00	0.07
1P	0	-214	174	-1	0	0	58	1	0.01	0.00	0.04
2	0	-374	236	4	0	6	135	1	0.02	0.01	0.09
1A	35	-225	122	9	0	11	130	1	0.01	0.00	0.08
1B	35	-225	147	9	0	11	126	1	0.01	0.00	0.08
1C	35	-225	122	-4	0	-6	130	1	0.01	0.00	0.08
1D	35	-225	147	-4	0	-6	126	1	0.01	0.00	0.08
1E	35	-218	122	9	0	11	130	1	0.01	0.00	0.08
1F	35	-218	147	9	0	11	126	1	0.01	0.00	0.08
1G	35	-218	122	-4	0	-6	130	1	0.01	0.00	0.08
1H	35	-218	147	-4	0	-6	126	1	0.01	0.00	0.08
1I	35	-229	103	6	0	7	138	1	0.01	0.00	0.09
1J	35	-229	166	6	0	7	118	1	0.01	0.00	0.08
1K	35	-229	103	-1	0	-1	138	1	0.01	0.00	0.09
1L	35	-229	166	-1	0	-1	118	1	0.01	0.00	0.08
1M	35	-214	103	6	0	7	138	1	0.01	0.00	0.09
1N	35	-214	166	6	0	7	118	1	0.01	0.00	0.08
1O	35	-214	103	-1	0	-1	138	1	0.01	0.00	0.09
1P	35	-214	166	-1	0	-1	118	1	0.01	0.00	0.08
2	35	-374	226	4	0	5	216	1	0.02	0.01	0.14
1A	70	-225	115	9	0	12	171	1	0.01	0.00	0.11
1B	70	-225	139	9	0	12	178	1	0.01	0.00	0.12
1C	70	-225	115	-4	0	-8	171	1	0.01	0.00	0.11
1D	70	-225	139	-4	0	-8	178	1	0.01	0.00	0.12
1E	70	-218	115	9	0	12	171	1	0.01	0.00	0.11
1F	70	-218	139	9	0	12	178	1	0.01	0.00	0.12
1G	70	-218	115	-4	0	-8	171	1	0.01	0.00	0.11
1H	70	-218	139	-4	0	-8	178	1	0.01	0.00	0.12
1I	70	-229	95	6	0	6	173	1	0.01	0.00	0.11
1J	70	-229	159	6	0	6	176	1	0.01	0.00	0.11
1K	70	-229	95	-1	0	-2	173	1	0.01	0.00	0.11
1L	70	-229	159	-1	0	-2	176	1	0.01	0.00	0.11
1M	70	-214	95	6	0	6	173	1	0.01	0.00	0.11
1N	70	-214	159	6	0	6	176	1	0.01	0.00	0.11
1O	70	-214	95	-1	0	-2	173	1	0.01	0.00	0.11
1P	70	-214	159	-1	0	-2	176	1	0.01	0.00	0.11
2	70	-374	217	4	0	3	293	1	0.02	0.01	0.19

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-225	12	171	1	0.9656	1.0001	1.0006	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1B	-225	12	178	1	0.9656	1.0001	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1C	-225	-8	171	1	0.9656	0.9996	1.0006	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1D	-225	-8	178	1	0.9656	0.9996	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1E	-218	12	171	1	0.9656	1.0001	1.0005	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1F	-218	12	178	1	0.9656	1.0001	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1G	-218	-8	171	1	0.9656	0.9996	1.0005	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1H	-218	-8	178	1	0.9656	0.9996	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1I	-229	7	173	1	0.9656	1.0000	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1J	-229	7	176	1	0.9656	1.0000	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1K	-229	-2	173	1	0.9656	0.9992	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1L	-229	-2	176	1	0.9656	0.9992	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1M	-214	7	173	1	0.9656	1.0000	1.0006	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1N	-214	7	176	1	0.9656	1.0000	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1O	-214	-2	173	1	0.9656	0.9993	1.0006	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1P	-214	-2	176	1	0.9656	0.9993	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
2	-374	6	293	1	0.9656	0.9997	1.0008	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 30

ASTA NUM. 27 NI 151 NF 167 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-231	378	4	0	0	-177	1	0.03	0.00	0.11	
1B	0	-231	413	4	0	0	-209	1	0.03	0.00	0.14	
1C	0	-231	378	-38	0	-15	-177	1	0.03	0.00	0.11	
1D	0	-231	413	-38	0	-15	-209	1	0.03	0.00	0.14	
1E	0	-213	378	4	0	0	-177	1	0.03	0.00	0.11	
1F	0	-213	413	4	0	0	-209	1	0.03	0.00	0.14	
1G	0	-213	378	-38	0	-15	-177	1	0.03	0.00	0.11	
1H	0	-213	413	-38	0	-15	-209	1	0.03	0.00	0.14	
1I	0	-248	362	3	0	2	-150	1	0.03	0.00	0.10	
1J	0	-248	429	3	0	2	-237	1	0.03	0.00	0.15	
1K	0	-248	362	-36	0	-17	-150	1	0.03	0.00	0.10	
1L	0	-248	429	-36	0	-17	-237	1	0.03	0.00	0.15	
1M	0	-196	362	3	0	2	-150	1	0.03	0.00	0.10	

1N	0	-196	429	3	0	2	-237	1	0.03	0.00	0.15
1O	0	-196	362	-36	0	-17	-150	1	0.03	0.00	0.10
1P	0	-196	429	-36	0	-17	-237	1	0.03	0.00	0.15
2	0	-374	663	-28	0	-13	-325	1	0.05	0.01	0.21
1A	35	-231	371	4	0	-1	-44	1	0.03	0.00	0.03
1B	35	-231	405	4	0	-1	-68	1	0.03	0.00	0.04
1C	35	-231	371	-38	0	-2	-44	1	0.03	0.00	0.03
1D	35	-231	405	-38	0	-2	-68	1	0.03	0.00	0.04
1E	35	-213	371	4	0	-1	-44	1	0.03	0.00	0.03
1F	35	-213	405	4	0	-1	-68	1	0.03	0.00	0.04
1G	35	-213	371	-38	0	-2	-44	1	0.03	0.00	0.03
1H	35	-213	405	-38	0	-2	-68	1	0.03	0.00	0.04
1I	35	-248	355	3	0	1	-23	1	0.03	0.00	0.02
1J	35	-248	422	3	0	1	-88	1	0.03	0.00	0.06
1K	35	-248	355	-36	0	-4	-23	1	0.03	0.00	0.02
1L	35	-248	422	-36	0	-4	-88	1	0.03	0.00	0.06
1M	35	-196	355	3	0	1	-23	1	0.03	0.00	0.02
1N	35	-196	422	3	0	1	-88	1	0.03	0.00	0.06
1O	35	-196	355	-36	0	-4	-23	1	0.03	0.00	0.02
1P	35	-196	422	-36	0	-4	-88	1	0.03	0.00	0.06
2	35	-374	654	-28	0	-3	-94	1	0.05	0.01	0.06
1A	70	-231	364	4	0	-3	87	1	0.03	0.00	0.06
1B	70	-231	398	4	0	-3	71	1	0.03	0.00	0.05
1C	70	-231	364	-38	0	11	87	1	0.03	0.00	0.06
1D	70	-231	398	-38	0	11	71	1	0.03	0.00	0.05
1E	70	-213	364	4	0	-3	87	1	0.03	0.00	0.06
1F	70	-213	398	4	0	-3	71	1	0.03	0.00	0.05
1G	70	-213	364	-38	0	11	87	1	0.03	0.00	0.06
1H	70	-213	398	-38	0	11	71	1	0.03	0.00	0.05
1I	70	-248	348	3	0	-0	100	1	0.03	0.00	0.06
1J	70	-248	414	3	0	-0	57	1	0.03	0.00	0.04
1K	70	-248	348	-36	0	8	100	1	0.03	0.00	0.06
1L	70	-248	414	-36	0	8	57	1	0.03	0.00	0.04
1M	70	-196	348	3	0	-0	100	1	0.03	0.00	0.06
1N	70	-196	414	3	0	-0	57	1	0.03	0.00	0.04
1O	70	-196	348	-36	0	8	100	1	0.03	0.00	0.06
1P	70	-196	414	-36	0	8	57	1	0.03	0.00	0.04
2	70	-374	644	-28	0	7	133	1	0.05	0.01	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-231	-3	-177	1	0.9656	0.9993	0.9990	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1B	-231	-3	-209	1	0.9656	0.9993	0.9992	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 30
1C	-231	-15	-177	1	0.9656	0.9987	0.9990	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1D	-231	-15	-209	1	0.9656	0.9987	0.9992	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 30
1E	-213	-3	-177	1	0.9656	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1F	-213	-3	-209	1	0.9656	0.9993	0.9993	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 30
1G	-213	-15	-177	1	0.9656	0.9988	0.9991	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1H	-213	-15	-209	1	0.9656	0.9988	0.9993	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 30
1I	-248	2	-150	1	0.9656	0.9992	0.9986	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'yx'= 30
1J	-248	2	-237	1	0.9656	0.9992	0.9993	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 30
1K	-248	-17	-150	1	0.9656	0.9988	0.9986	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1L	-248	-17	-237	1	0.9656	0.9988	0.9993	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 30
1M	-196	2	-150	1	0.9656	0.9994	0.9989	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'yx'= 30
1N	-196	2	-237	1	0.9656	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 30
1O	-196	-17	-150	1	0.9656	0.9991	0.9989	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1P	-196	-17	-237	1	0.9656	0.9991	0.9995	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 30
2	-374	-13	-325	1	0.9656	0.9982	0.9986	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 30

ASTA NUM. 28 NI 160 NF 154 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-274	-409	10	0	6	98	1	0.03	0.00	0.06	
1B	0	-274	-376	10	0	6	82	1	0.03	0.00	0.05	
1C	0	-274	-409	-32	0	-8	98	1	0.03	0.00	0.06	
1D	0	-274	-376	-32	0	-8	82	1	0.03	0.00	0.05	
1E	0	-250	-409	10	0	6	98	1	0.03	0.00	0.06	
1F	0	-250	-376	10	0	6	82	1	0.03	0.00	0.05	
1G	0	-250	-409	-32	0	-8	98	1	0.03	0.00	0.06	
1H	0	-250	-376	-32	0	-8	82	1	0.03	0.00	0.05	
1I	0	-289	-426	8	0	2	111	1	0.03	0.00	0.07	
1J	0	-289	-359	8	0	2	68	1	0.03	0.00	0.04	
1K	0	-289	-426	-30	0	-3	111	1	0.03	0.00	0.07	
1L	0	-289	-359	-30	0	-3	68	1	0.03	0.00	0.04	
1M	0	-236	-426	8	0	2	111	1	0.03	0.00	0.07	
1N	0	-236	-359	8	0	2	68	1	0.03	0.00	0.04	
1O	0	-236	-426	-30	0	-3	111	1	0.03	0.00	0.07	
1P	0	-236	-359	-30	0	-3	68	1	0.03	0.00	0.04	
2	0	-441	-664	-19	0	-1	151	1	0.05	0.01	0.10	

1A	35	-274	-416	10	0	2	-37	1	0.03	0.00	0.02
1B	35	-274	-384	10	0	2	-61	1	0.03	0.00	0.04
1C	35	-274	-416	-32	0	4	-37	1	0.03	0.00	0.02
1D	35	-274	-384	-32	0	4	-61	1	0.03	0.00	0.04
1E	35	-250	-416	10	0	2	-37	1	0.03	0.00	0.02
1F	35	-250	-384	10	0	2	-61	1	0.03	0.00	0.04
1G	35	-250	-416	-32	0	4	-37	1	0.03	0.00	0.02
1H	35	-250	-384	-32	0	4	-61	1	0.03	0.00	0.04
1I	35	-289	-434	8	0	-2	-16	1	0.03	0.00	0.01
1J	35	-289	-366	8	0	-2	-82	1	0.03	0.00	0.05
1K	35	-289	-434	-30	0	8	-16	1	0.03	0.00	0.01
1L	35	-289	-366	-30	0	8	-82	1	0.03	0.00	0.05
1M	35	-236	-434	8	0	-2	-16	1	0.03	0.00	0.01
1N	35	-236	-366	8	0	-2	-82	1	0.03	0.00	0.05
1O	35	-236	-434	-30	0	8	-16	1	0.03	0.00	0.01
1P	35	-236	-366	-30	0	8	-82	1	0.03	0.00	0.05
2	35	-441	-673	-19	0	5	-83	1	0.05	0.01	0.05
1A	70	-274	-424	10	0	-1	-174	1	0.03	0.00	0.11
1B	70	-274	-391	10	0	-1	-206	1	0.03	0.00	0.13
1C	70	-274	-424	-32	0	16	-174	1	0.03	0.00	0.11
1D	70	-274	-391	-32	0	16	-206	1	0.03	0.00	0.13
1E	70	-250	-424	10	0	-1	-174	1	0.03	0.00	0.11
1F	70	-250	-391	10	0	-1	-206	1	0.03	0.00	0.13
1G	70	-250	-424	-32	0	16	-174	1	0.03	0.00	0.11
1H	70	-250	-391	-32	0	16	-206	1	0.03	0.00	0.13
1I	70	-289	-441	8	0	-5	-146	1	0.03	0.00	0.10
1J	70	-289	-374	8	0	-5	-234	1	0.03	0.00	0.15
1K	70	-289	-441	-30	0	19	-146	1	0.03	0.00	0.10
1L	70	-289	-374	-30	0	19	-234	1	0.03	0.00	0.15
1M	70	-236	-441	8	0	-5	-146	1	0.03	0.00	0.10
1N	70	-236	-374	8	0	-5	-234	1	0.03	0.00	0.15
1O	70	-236	-441	-30	0	19	-146	1	0.03	0.00	0.10
1P	70	-236	-374	-30	0	19	-234	1	0.03	0.00	0.15
2	70	-441	-683	-19	0	12	-320	1	0.05	0.01	0.21

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-274	6	-174	1	0.9656	0.9990	0.9987	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1B	-274	6	-206	1	0.9656	0.9990	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 30
1C	-274	16	-174	1	0.9656	0.9987	0.9987	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1D	-274	16	-206	1	0.9656	0.9987	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 30
1E	-250	6	-174	1	0.9656	0.9990	0.9988	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1F	-250	6	-206	1	0.9656	0.9990	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 30
1G	-250	16	-174	1	0.9656	0.9988	0.9988	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1H	-250	16	-206	1	0.9656	0.9988	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'= 30
1I	-289	-5	-146	1	0.9656	0.9988	0.9982	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'yx'= 30
1J	-289	-5	-234	1	0.9656	0.9988	0.9991	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 30
1K	-289	19	-146	1	0.9656	0.9990	0.9982	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1L	-289	19	-234	1	0.9656	0.9990	0.9991	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 30
1M	-236	-5	-146	1	0.9656	0.9990	0.9985	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'yx'= 30
1N	-236	-5	-234	1	0.9656	0.9990	0.9993	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 30
1O	-236	19	-146	1	0.9656	0.9992	0.9985	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1P	-236	19	-234	1	0.9656	0.9992	0.9993	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 30
2	-441	12	-320	1	0.9656	0.9985	0.9981	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 30

ASTA NUM. 29 NI 163 NF 160 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-268	-135	8	0	11	181	1	0.01	0.00	0.12	
1B	0	-268	-112	8	0	11	174	1	0.01	0.00	0.11	
1C	0	-268	-135	-4	0	-9	181	1	0.01	0.00	0.12	
1D	0	-268	-112	-4	0	-9	174	1	0.01	0.00	0.11	
1E	0	-256	-135	8	0	11	181	1	0.01	0.00	0.12	
1F	0	-256	-112	8	0	11	174	1	0.01	0.00	0.11	
1G	0	-256	-135	-4	0	-9	181	1	0.01	0.00	0.12	
1H	0	-256	-112	-4	0	-9	174	1	0.01	0.00	0.11	
1I	0	-269	-156	6	0	4	179	1	0.01	0.00	0.12	
1J	0	-269	-92	6	0	4	176	1	0.01	0.00	0.11	
1K	0	-269	-156	-2	0	-3	179	1	0.01	0.00	0.12	
1L	0	-269	-92	-2	0	-3	176	1	0.01	0.00	0.11	
1M	0	-256	-156	6	0	4	179	1	0.01	0.00	0.12	
1N	0	-256	-92	6	0	4	176	1	0.01	0.00	0.11	
1O	0	-256	-156	-2	0	-3	179	1	0.01	0.00	0.12	
1P	0	-256	-92	-2	0	-3	176	1	0.01	0.00	0.11	
2	0	-441	-211	3	0	1	299	1	0.02	0.01	0.19	
1A	35	-268	-143	8	0	8	131	1	0.01	0.00	0.08	
1B	35	-268	-119	8	0	8	135	1	0.01	0.00	0.09	
1C	35	-268	-143	-4	0	-8	131	1	0.01	0.00	0.08	
1D	35	-268	-119	-4	0	-8	135	1	0.01	0.00	0.09	
1E	35	-256	-143	8	0	8	131	1	0.01	0.00	0.08	

1F	35	-256	-119	8	0	8	135	1	0.01	0.00	0.09
1G	35	-256	-143	-4	0	-8	131	1	0.01	0.00	0.08
1H	35	-256	-119	-4	0	-8	135	1	0.01	0.00	0.09
1I	35	-269	-163	6	0	3	123	1	0.01	0.00	0.08
1J	35	-269	-99	6	0	3	143	1	0.01	0.00	0.09
1K	35	-269	-163	-2	0	-3	123	1	0.01	0.00	0.08
1L	35	-269	-99	-2	0	-3	143	1	0.01	0.00	0.09
1M	35	-256	-163	6	0	3	123	1	0.01	0.00	0.08
1N	35	-256	-99	6	0	3	143	1	0.01	0.00	0.09
1O	35	-256	-163	-2	0	-3	123	1	0.01	0.00	0.08
1P	35	-256	-99	-2	0	-3	143	1	0.01	0.00	0.09
2	35	-441	-220	3	0	0	223	1	0.02	0.01	0.15
1A	70	-268	-150	8	0	6	78	1	0.01	0.00	0.05
1B	70	-268	-126	8	0	6	94	1	0.01	0.00	0.06
1C	70	-268	-150	-4	0	-7	78	1	0.01	0.00	0.05
1D	70	-268	-126	-4	0	-7	94	1	0.01	0.00	0.06
1E	70	-256	-150	8	0	6	78	1	0.01	0.00	0.05
1F	70	-256	-126	8	0	6	94	1	0.01	0.00	0.06
1G	70	-256	-150	-4	0	-7	78	1	0.01	0.00	0.05
1H	70	-256	-126	-4	0	-7	94	1	0.01	0.00	0.06
1I	70	-269	-170	6	0	3	64	1	0.01	0.00	0.04
1J	70	-269	-106	6	0	3	108	1	0.01	0.00	0.07
1K	70	-269	-170	-2	0	-4	64	1	0.01	0.00	0.04
1L	70	-269	-106	-2	0	-4	108	1	0.01	0.00	0.07
1M	70	-256	-170	6	0	3	64	1	0.01	0.00	0.04
1N	70	-256	-106	6	0	3	108	1	0.01	0.00	0.07
1O	70	-256	-170	-2	0	-4	64	1	0.01	0.00	0.04
1P	70	-256	-106	-2	0	-4	108	1	0.01	0.00	0.07
2	70	-441	-230	3	0	-1	145	1	0.02	0.01	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-268	11	181	1	0.9656	0.9998	1.0005	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 30
1B	-268	11	174	1	0.9656	0.9998	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1C	-268	-9	181	1	0.9656	1.0000	1.0005	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1D	-268	-9	174	1	0.9656	1.0000	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1E	-256	11	181	1	0.9656	0.9998	1.0005	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 30
1F	-256	11	174	1	0.9656	0.9998	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1G	-256	-9	181	1	0.9656	1.0000	1.0005	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1H	-256	-9	174	1	0.9656	1.0000	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1I	-269	4	179	1	0.9656	0.9999	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1J	-269	4	176	1	0.9656	0.9999	1.0008	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1K	-269	-4	179	1	0.9656	1.0000	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1L	-269	-4	176	1	0.9656	1.0000	1.0008	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1M	-256	4	179	1	0.9656	0.9999	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1N	-256	4	176	1	0.9656	0.9999	1.0008	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1O	-256	-4	179	1	0.9656	1.0000	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1P	-256	-4	176	1	0.9656	1.0000	1.0008	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
2	-441	1	299	1	0.9656	0.9972	1.0010	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 30

ASTA NUM. 30 NI 166 NF 163 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-271	132	2	0	5	90	1	0.01	0.00	0.06	
1B	0	-271	156	2	0	5	74	1	0.01	0.00	0.05	
1C	0	-271	132	-10	0	-8	90	1	0.01	0.00	0.06	
1D	0	-271	156	-10	0	-8	74	1	0.01	0.00	0.05	
1E	0	-254	132	2	0	5	90	1	0.01	0.00	0.06	
1F	0	-254	156	2	0	5	74	1	0.01	0.00	0.05	
1G	0	-254	132	-10	0	-8	90	1	0.01	0.00	0.06	
1H	0	-254	156	-10	0	-8	74	1	0.01	0.00	0.05	
1I	0	-278	112	0	0	2	104	1	0.01	0.00	0.07	
1J	0	-278	176	0	0	2	59	1	0.01	0.00	0.04	
1K	0	-278	112	-8	0	-5	104	1	0.01	0.00	0.07	
1L	0	-278	176	-8	0	-5	59	1	0.01	0.00	0.04	
1M	0	-247	112	0	0	2	104	1	0.01	0.00	0.07	
1N	0	-247	176	0	0	2	59	1	0.01	0.00	0.04	
1O	0	-247	112	-8	0	-5	104	1	0.01	0.00	0.07	
1P	0	-247	176	-8	0	-5	59	1	0.01	0.00	0.04	
2	0	-441	240	-6	0	-3	138	1	0.02	0.01	0.09	
1A	35	-271	125	2	0	8	133	1	0.01	0.00	0.09	
1B	35	-271	149	2	0	8	128	1	0.01	0.00	0.08	
1C	35	-271	125	-10	0	-9	133	1	0.01	0.00	0.09	
1D	35	-271	149	-10	0	-9	128	1	0.01	0.00	0.08	
1E	35	-254	125	2	0	8	133	1	0.01	0.00	0.09	
1F	35	-254	149	2	0	8	128	1	0.01	0.00	0.08	
1G	35	-254	125	-10	0	-9	133	1	0.01	0.00	0.09	
1H	35	-254	149	-10	0	-9	128	1	0.01	0.00	0.08	
1I	35	-278	105	0	0	3	141	1	0.01	0.00	0.09	
1J	35	-278	169	0	0	3	120	1	0.01	0.00	0.08	

1K	35	-278	105	-8	0	-4	141	1	0.01	0.00	0.09
1L	35	-278	169	-8	0	-4	120	1	0.01	0.00	0.08
1M	35	-247	105	0	0	3	141	1	0.01	0.00	0.09
1N	35	-247	169	0	0	3	120	1	0.01	0.00	0.08
1O	35	-247	105	-8	0	-4	141	1	0.01	0.00	0.09
1P	35	-247	169	-8	0	-4	120	1	0.01	0.00	0.08
2	35	-441	230	-6	0	-1	220	1	0.02	0.01	0.14
1A	70	-271	118	2	0	11	174	1	0.01	0.00	0.11
1B	70	-271	141	2	0	11	181	1	0.01	0.00	0.12
1C	70	-271	118	-10	0	-9	174	1	0.01	0.00	0.11
1D	70	-271	141	-10	0	-9	181	1	0.01	0.00	0.12
1E	70	-254	118	2	0	11	174	1	0.01	0.00	0.11
1F	70	-254	141	2	0	11	181	1	0.01	0.00	0.12
1G	70	-254	118	-10	0	-9	174	1	0.01	0.00	0.11
1H	70	-254	141	-10	0	-9	181	1	0.01	0.00	0.12
1I	70	-278	97	0	0	4	176	1	0.01	0.00	0.11
1J	70	-278	162	0	0	4	179	1	0.01	0.00	0.12
1K	70	-278	97	-8	0	-2	176	1	0.01	0.00	0.11
1L	70	-278	162	-8	0	-2	179	1	0.01	0.00	0.12
1M	70	-247	97	0	0	4	176	1	0.01	0.00	0.11
1N	70	-247	162	0	0	4	179	1	0.01	0.00	0.12
1O	70	-247	97	-8	0	-2	176	1	0.01	0.00	0.11
1P	70	-247	162	-8	0	-2	179	1	0.01	0.00	0.12
2	70	-441	221	-6	0	1	299	1	0.02	0.01	0.19

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-271	11	174	1	0.9656	0.9997	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1B	-271	11	181	1	0.9656	0.9997	1.0005	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 30
1C	-271	-9	174	1	0.9656	1.0002	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1D	-271	-9	181	1	0.9656	1.0002	1.0005	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1E	-254	11	174	1	0.9656	0.9997	1.0006	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1F	-254	11	181	1	0.9656	0.9997	1.0004	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 30
1G	-254	-9	174	1	0.9656	1.0002	1.0006	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1H	-254	-9	181	1	0.9656	1.0002	1.0004	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1I	-278	4	176	1	0.9656	0.9996	1.0008	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1J	-278	4	179	1	0.9656	0.9996	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1K	-278	-5	176	1	0.9656	0.9997	1.0008	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1L	-278	-5	179	1	0.9656	0.9997	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1M	-247	4	176	1	0.9656	0.9996	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1N	-247	4	179	1	0.9656	0.9996	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1O	-247	-5	176	1	0.9656	0.9997	1.0007	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1P	-247	-5	179	1	0.9656	0.9997	1.0003	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
2	-441	-3	299	1	0.9656	0.9979	1.0009	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 30

ASTA NUM. 31 NI 150 NF 166 Lungh. 70.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.2060 0.2060 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-277	397	27	0	11	-182	1	0.03	0.00	0.12	
1B	0	-277	430	27	0	11	-215	1	0.03	0.00	0.14	
1C	0	-277	397	-15	0	-6	-182	1	0.03	0.00	0.12	
1D	0	-277	430	-15	0	-6	-215	1	0.03	0.00	0.14	
1E	0	-248	397	27	0	11	-182	1	0.03	0.00	0.12	
1F	0	-248	430	27	0	11	-215	1	0.03	0.00	0.14	
1G	0	-248	397	-15	0	-6	-182	1	0.03	0.00	0.12	
1H	0	-248	430	-15	0	-6	-215	1	0.03	0.00	0.14	
1I	0	-298	379	24	0	14	-154	1	0.03	0.00	0.10	
1J	0	-298	447	24	0	14	-243	1	0.03	0.00	0.16	
1K	0	-298	379	-13	0	-9	-154	1	0.03	0.00	0.10	
1L	0	-298	447	-13	0	-9	-243	1	0.03	0.00	0.16	
1M	0	-227	379	24	0	14	-154	1	0.03	0.00	0.10	
1N	0	-227	447	24	0	14	-243	1	0.03	0.00	0.16	
1O	0	-227	379	-13	0	-9	-154	1	0.03	0.00	0.10	
1P	0	-227	447	-13	0	-9	-243	1	0.03	0.00	0.16	
2	0	-441	693	9	0	4	-334	1	0.05	0.01	0.22	
1A	35	-277	389	27	0	1	-43	1	0.03	0.00	0.03	
1B	35	-277	423	27	0	1	-68	1	0.03	0.00	0.04	
1C	35	-277	389	-15	0	-1	-43	1	0.03	0.00	0.03	
1D	35	-277	423	-15	0	-1	-68	1	0.03	0.00	0.04	
1E	35	-248	389	27	0	1	-43	1	0.03	0.00	0.03	
1F	35	-248	423	27	0	1	-68	1	0.03	0.00	0.04	
1G	35	-248	389	-15	0	-1	-43	1	0.03	0.00	0.03	
1H	35	-248	423	-15	0	-1	-68	1	0.03	0.00	0.04	
1I	35	-298	372	24	0	5	-22	1	0.03	0.00	0.01	
1J	35	-298	440	24	0	5	-89	1	0.03	0.00	0.06	
1K	35	-298	372	-13	0	-4	-22	1	0.03	0.00	0.01	
1L	35	-298	440	-13	0	-4	-89	1	0.03	0.00	0.06	
1M	35	-227	372	24	0	5	-22	1	0.03	0.00	0.01	
1N	35	-227	440	24	0	5	-89	1	0.03	0.00	0.06	
1O	35	-227	372	-13	0	-4	-22	1	0.03	0.00	0.01	

1P	35	-227	440	-13	0	-4	-89	1	0.03	0.00	0.06
2	35	-441	683	9	0	1	-93	1	0.05	0.01	0.06
1A	70	-277	382	27	0	-8	94	1	0.03	0.00	0.06
1B	70	-277	415	27	0	-8	77	1	0.03	0.00	0.05
1C	70	-277	382	-15	0	5	94	1	0.03	0.00	0.06
1D	70	-277	415	-15	0	5	77	1	0.03	0.00	0.05
1E	70	-248	382	27	0	-8	94	1	0.03	0.00	0.06
1F	70	-248	415	27	0	-8	77	1	0.03	0.00	0.05
1G	70	-248	382	-15	0	5	94	1	0.03	0.00	0.06
1H	70	-248	415	-15	0	5	77	1	0.03	0.00	0.05
1I	70	-298	365	24	0	-4	108	1	0.03	0.00	0.07
1J	70	-298	433	24	0	-4	63	1	0.03	0.00	0.04
1K	70	-298	365	-13	0	1	108	1	0.03	0.00	0.07
1L	70	-298	433	-13	0	1	63	1	0.03	0.00	0.04
1M	70	-227	365	24	0	-4	108	1	0.03	0.00	0.07
1N	70	-227	433	24	0	-4	63	1	0.03	0.00	0.04
1O	70	-227	365	-13	0	1	108	1	0.03	0.00	0.07
1P	70	-227	433	-13	0	1	63	1	0.03	0.00	0.04
2	70	-441	674	9	0	-3	144	1	0.05	0.01	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-277	11	-182	1	0.9656	0.9984	0.9987	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 30
1B	-277	11	-215	1	0.9656	0.9984	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 30
1C	-277	-6	-182	1	0.9656	0.9983	0.9987	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1D	-277	-6	-215	1	0.9656	0.9983	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 30
1E	-248	11	-182	1	0.9656	0.9986	0.9989	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 30
1F	-248	11	-215	1	0.9656	0.9986	0.9991	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 30
1G	-248	-6	-182	1	0.9656	0.9985	0.9989	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 30
1H	-248	-6	-215	1	0.9656	0.9985	0.9991	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 30
1I	-298	14	-154	1	0.9656	0.9988	0.9983	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1J	-298	14	-243	1	0.9656	0.9988	0.9992	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 30
1K	-298	-9	-154	1	0.9656	0.9990	0.9983	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1L	-298	-9	-243	1	0.9656	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 30
1M	-227	14	-154	1	0.9656	0.9991	0.9987	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1N	-227	14	-243	1	0.9656	0.9991	0.9994	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 30
1O	-227	-9	-154	1	0.9656	0.9992	0.9987	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 30
1P	-227	-9	-243	1	0.9656	0.9992	0.9994	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'yx'= 30
2	-441	4	-334	1	0.9656	0.9977	0.9982	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 30

Lavoro: **01647 STRUTTURA ESTERNA** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
Gruppo: **1** Descrizione: **PILASTRI**
Tabella: **Tabella pilastri** Struttura: **Nuova**
Tipo acciaio: **S 235** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica yx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
Tipologia sismica zx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 4 NF 61 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2326	-27	94	2	33	50	1	0.00	0.04	0.04	
1B	0	-2326	39	94	2	33	-55	1	0.00	0.04	0.04	
1C	0	-2326	-27	-75	2	-35	50	1	0.00	0.04	0.04	
1D	0	-2326	39	-75	2	-35	-55	1	0.00	0.04	0.04	
1E	0	-1844	-27	94	2	33	50	1	0.00	0.03	0.04	
1F	0	-1844	39	94	2	33	-55	1	0.00	0.03	0.04	
1G	0	-1844	-27	-75	2	-35	50	1	0.00	0.03	0.04	
1H	0	-1844	39	-75	2	-35	-55	1	0.00	0.03	0.04	
1I	0	-2233	-98	42	2	24	165	1	0.01	0.04	0.13	
1J	0	-2233	110	42	2	24	-170	1	0.01	0.04	0.13	
1K	0	-2233	-98	-24	2	-26	165	1	0.01	0.04	0.13	
1L	0	-2233	110	-24	2	-26	-170	1	0.01	0.04	0.13	
1M	0	-1937	-98	42	2	24	165	1	0.01	0.03	0.13	
1N	0	-1937	110	42	2	24	-170	1	0.01	0.03	0.13	
1O	0	-1937	-98	-24	2	-26	165	1	0.01	0.03	0.13	
1P	0	-1937	110	-24	2	-26	-170	1	0.01	0.03	0.13	
2	0	-3465	10	16	0	-2	-4	1	0.00	0.06	0.00	
1A	145	-2296	-27	94	2	-104	11	1	0.00	0.04	0.05	
1B	145	-2296	39	94	2	-104	2	1	0.00	0.04	0.05	
1C	145	-2296	-27	-75	2	75	11	1	0.00	0.04	0.03	
1D	145	-2296	39	-75	2	75	2	1	0.00	0.04	0.03	
1E	145	-1814	-27	94	2	-104	11	1	0.00	0.03	0.05	
1F	145	-1814	39	94	2	-104	2	1	0.00	0.03	0.05	
1G	145	-1814	-27	-75	2	75	11	1	0.00	0.03	0.03	
1H	145	-1814	39	-75	2	75	2	1	0.00	0.03	0.03	
1I	145	-2203	-98	42	2	-38	22	1	0.01	0.04	0.02	
1J	145	-2203	110	42	2	-38	-10	1	0.01	0.04	0.02	
1K	145	-2203	-98	-24	2	9	22	1	0.01	0.04	0.02	
1L	145	-2203	110	-24	2	9	-10	1	0.01	0.04	0.01	
1M	145	-1907	-98	42	2	-38	22	1	0.01	0.03	0.02	
1N	145	-1907	110	42	2	-38	-10	1	0.01	0.03	0.02	
1O	145	-1907	-98	-24	2	9	22	1	0.01	0.03	0.02	
1P	145	-1907	110	-24	2	9	-10	1	0.01	0.03	0.01	
2	145	-3426	10	16	0	-25	10	1	0.00	0.06	0.01	
1A	290	-2266	-27	94	2	-241	-29	1	0.00	0.04	0.11	
1B	290	-2266	39	94	2	-241	59	1	0.00	0.04	0.11	
1C	290	-2266	-27	-75	2	185	-29	1	0.00	0.04	0.08	
1D	290	-2266	39	-75	2	185	59	1	0.00	0.04	0.08	
1E	290	-1784	-27	94	2	-241	-29	1	0.00	0.03	0.11	
1F	290	-1784	39	94	2	-241	59	1	0.00	0.03	0.11	
1G	290	-1784	-27	-75	2	185	-29	1	0.00	0.03	0.08	
1H	290	-1784	39	-75	2	185	59	1	0.00	0.03	0.08	
1I	290	-2173	-98	42	2	-100	-120	1	0.01	0.04	0.09	
1J	290	-2173	110	42	2	-100	150	1	0.01	0.04	0.11	
1K	290	-2173	-98	-24	2	44	-120	1	0.01	0.04	0.09	
1L	290	-2173	110	-24	2	44	150	1	0.01	0.04	0.11	
1M	290	-1877	-98	42	2	-100	-120	1	0.01	0.03	0.09	
1N	290	-1877	110	42	2	-100	150	1	0.01	0.03	0.11	
1O	290	-1877	-98	-24	2	44	-120	1	0.01	0.03	0.09	
1P	290	-1877	110	-24	2	44	150	1	0.01	0.03	0.11	
2	290	-3387	10	16	0	-48	24	1	0.00	0.06	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2326	-241	50	1	0.4488	0.9940	0.9370	--	--	0.09	--	0.23	Snell. 'yx'= 125
1B	-2326	-241	59	1	0.4488	0.9940	0.9258	--	--	0.09	--	0.24	Snell. 'yx'= 125
1C	-2326	185	50	1	0.4488	0.9915	0.9370	--	--	0.09	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1D	-2326	185	59	1	0.4488	0.9915	0.9258	--	--	0.09	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1E	-1844	-241	50	1	0.4488	0.9953	0.9500	--	--	0.07	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1F	-1844	-241	59	1	0.4488	0.9953	0.9412	--	--	0.07	--	0.22	Snell. 'yx'= 125

1G	-1844	185	50	1	0.4488	0.9933	0.9500	--	--	0.07	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1H	-1844	185	59	1	0.4488	0.9933	0.9412	--	--	0.07	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1I	-2233	-100	165	1	0.4488	0.9896	0.9288	--	--	0.08	--	0.24	Snell. 'yx'= 125
1J	-2233	-100	-170	1	0.4488	0.9896	0.9288	--	--	0.08	--	0.25	Snell. 'yx'= 125
1K	-2233	44	165	1	0.4488	0.9735	0.9288	--	--	0.08	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1L	-2233	44	-170	1	0.4488	0.9735	0.9288	--	--	0.08	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1M	-1937	-100	165	1	0.4488	0.9910	0.9382	--	--	0.07	--	0.23	Snell. 'yx'= 125
1N	-1937	-100	-170	1	0.4488	0.9910	0.9382	--	--	0.07	--	0.24	Snell. 'yx'= 125
1O	-1937	44	165	1	0.4488	0.9770	0.9382	--	--	0.07	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1P	-1937	44	-170	1	0.4488	0.9770	0.9382	--	--	0.07	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
2	-3465	-48	24	1	0.4488	1.0038	0.9994	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 2 NI 8 NF 57 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1463	-29	67	2	10	53	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	-1463	36	67	2	10	-51	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	-1463	-29	-49	2	-12	53	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	-1463	36	-49	2	-12	-51	1	0.00	0.02	0.04	
1E	0	-1121	-29	67	2	10	53	1	0.00	0.02	0.04	
1F	0	-1121	36	67	2	10	-51	1	0.00	0.02	0.04	
1G	0	-1121	-29	-49	2	-12	53	1	0.00	0.02	0.04	
1H	0	-1121	36	-49	2	-12	-51	1	0.00	0.02	0.04	
1I	0	-1398	-101	29	2	7	168	1	0.01	0.02	0.13	
1J	0	-1398	107	29	2	7	-167	1	0.01	0.02	0.13	
1K	0	-1398	-101	-11	2	-8	168	1	0.01	0.02	0.13	
1L	0	-1398	107	-11	2	-8	-167	1	0.01	0.02	0.13	
1M	0	-1186	-101	29	2	7	168	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-1186	107	29	2	7	-167	1	0.01	0.02	0.13	
1O	0	-1186	-101	-11	2	-8	168	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-1186	107	-11	2	-8	-167	1	0.01	0.02	0.13	
2	0	-2148	5	16	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.00	
1A	145	-1433	-29	67	2	80	10	1	0.00	0.02	0.04	
1B	145	-1433	36	67	2	80	1	1	0.00	0.02	0.04	
1C	145	-1433	-29	-49	2	-107	10	1	0.00	0.02	0.05	
1D	145	-1433	36	-49	2	-107	1	1	0.00	0.02	0.05	
1E	145	-1091	-29	67	2	80	10	1	0.00	0.02	0.04	
1F	145	-1091	36	67	2	80	1	1	0.00	0.02	0.04	
1G	145	-1091	-29	-49	2	-107	10	1	0.00	0.02	0.05	
1H	145	-1091	36	-49	2	-107	1	1	0.00	0.02	0.05	
1I	145	-1368	-101	29	2	-38	22	1	0.01	0.02	0.02	
1J	145	-1368	107	29	2	-38	-11	1	0.01	0.02	0.02	
1K	145	-1368	-101	-11	2	10	22	1	0.01	0.02	0.02	
1L	145	-1368	107	-11	2	10	-11	1	0.01	0.02	0.01	
1M	145	-1156	-101	29	2	-38	22	1	0.01	0.02	0.02	
1N	145	-1156	107	29	2	-38	-11	1	0.01	0.02	0.02	
1O	145	-1156	-101	-11	2	10	22	1	0.01	0.02	0.02	
1P	145	-1156	107	-11	2	10	-11	1	0.01	0.02	0.01	
2	145	-2109	5	16	0	-24	9	1	0.00	0.04	0.01	
1A	290	-1403	-29	67	2	149	-33	1	0.00	0.02	0.07	
1B	290	-1403	36	67	2	149	53	1	0.00	0.02	0.07	
1C	290	-1403	-29	-49	2	-203	-33	1	0.00	0.02	0.09	
1D	290	-1403	36	-49	2	-203	53	1	0.00	0.02	0.09	
1E	290	-1061	-29	67	2	149	-33	1	0.00	0.02	0.07	
1F	290	-1061	36	67	2	149	53	1	0.00	0.02	0.07	
1G	290	-1061	-29	-49	2	-203	-33	1	0.00	0.02	0.09	
1H	290	-1061	36	-49	2	-203	53	1	0.00	0.02	0.09	
1I	290	-1338	-101	29	2	-82	-125	1	0.01	0.02	0.09	
1J	290	-1338	107	29	2	-82	145	1	0.01	0.02	0.11	
1K	290	-1338	-101	-11	2	28	-125	1	0.01	0.02	0.09	
1L	290	-1338	107	-11	2	28	145	1	0.01	0.02	0.11	
1M	290	-1126	-101	29	2	-82	-125	1	0.01	0.02	0.09	
1N	290	-1126	107	29	2	-82	145	1	0.01	0.02	0.11	
1O	290	-1126	-101	-11	2	28	-125	1	0.01	0.02	0.09	
1P	290	-1126	107	-11	2	28	145	1	0.01	0.02	0.11	
2	290	-2070	5	16	0	-46	17	1	0.00	0.03	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1463	149	53	1	0.4488	1.0024	0.9565	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1B	-1463	149	53	1	0.4488	1.0024	0.9533	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1C	-1463	-203	53	1	0.4488	1.0021	0.9565	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1D	-1463	-203	53	1	0.4488	1.0021	0.9533	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1E	-1121	149	53	1	0.4488	1.0018	0.9667	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1F	-1121	149	53	1	0.4488	1.0018	0.9642	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1G	-1121	-203	53	1	0.4488	1.0016	0.9667	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1H	-1121	-203	53	1	0.4488	1.0016	0.9642	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1I	-1398	-82	168	1	0.4488	0.9980	0.9554	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1J	-1398	-82	-167	1	0.4488	0.9980	0.9554	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1K	-1398	28	168	1	0.4488	0.9921	0.9554	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1L	-1398	28	-167	1	0.4488	0.9921	0.9554	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1M	-1186	-82	168	1	0.4488	0.9983	0.9622	--	--	0.04	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1N	-1186	-82	-167	1	0.4488	0.9983	0.9622	--	--	0.04	--	0.20	Snell. 'yx'= 125

1O	-1186	28	168	1	0.4488	0.9933	0.9622	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1P	-1186	28	-167	1	0.4488	0.9933	0.9622	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
2	-2148	-46	17	1	0.4488	1.0017	1.0362	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 3 NI 9 NF 56 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1465	-33	65	1	15	56	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	-1465	31	65	1	15	-47	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	-1465	-33	-46	1	-16	56	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	-1465	31	-46	1	-16	-47	1	0.00	0.02	0.04	
1E	0	-1123	-33	65	1	15	56	1	0.00	0.02	0.04	
1F	0	-1123	31	65	1	15	-47	1	0.00	0.02	0.04	
1G	0	-1123	-33	-46	1	-16	56	1	0.00	0.02	0.04	
1H	0	-1123	31	-46	1	-16	-47	1	0.00	0.02	0.04	
1I	0	-1383	-105	28	2	7	171	1	0.01	0.02	0.13	
1J	0	-1383	102	28	2	7	-162	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-1383	-105	-9	2	-8	171	1	0.01	0.02	0.13	
1L	0	-1383	102	-9	2	-8	-162	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-1205	-105	28	2	7	171	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-1205	102	28	2	7	-162	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-1205	-105	-9	2	-8	171	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-1205	102	-9	2	-8	-162	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-2147	-2	17	0	-1	8	1	0.00	0.04	0.01	
1A	145	-1436	-33	65	1	79	8	1	0.00	0.02	0.04	
1B	145	-1436	31	65	1	79	-2	1	0.00	0.02	0.04	
1C	145	-1436	-33	-46	1	-109	8	1	0.00	0.02	0.05	
1D	145	-1436	31	-46	1	-109	-2	1	0.00	0.02	0.05	
1E	145	-1093	-33	65	1	79	8	1	0.00	0.02	0.04	
1F	145	-1093	31	65	1	79	-2	1	0.00	0.02	0.04	
1G	145	-1093	-33	-46	1	-109	8	1	0.00	0.02	0.05	
1H	145	-1093	31	-46	1	-109	-2	1	0.00	0.02	0.05	
1I	145	-1354	-105	28	2	16	20	1	0.01	0.02	0.02	
1J	145	-1354	102	28	2	16	-14	1	0.01	0.02	0.01	
1K	145	-1354	-105	-9	2	-45	20	1	0.01	0.02	0.02	
1L	145	-1354	102	-9	2	-45	-14	1	0.01	0.02	0.02	
1M	145	-1175	-105	28	2	16	20	1	0.01	0.02	0.02	
1N	145	-1175	102	28	2	16	-14	1	0.01	0.02	0.01	
1O	145	-1175	-105	-9	2	-45	20	1	0.01	0.02	0.02	
1P	145	-1175	102	-9	2	-45	-14	1	0.01	0.02	0.02	
2	145	-2108	-2	17	0	-25	5	1	0.00	0.04	0.01	
1A	290	-1406	-33	65	1	144	-40	1	0.00	0.02	0.07	
1B	290	-1406	31	65	1	144	43	1	0.00	0.02	0.07	
1C	290	-1406	-33	-46	1	-202	-40	1	0.00	0.02	0.09	
1D	290	-1406	31	-46	1	-202	43	1	0.00	0.02	0.09	
1E	290	-1064	-33	65	1	144	-40	1	0.00	0.02	0.07	
1F	290	-1064	31	65	1	144	43	1	0.00	0.02	0.07	
1G	290	-1064	-33	-46	1	-202	-40	1	0.00	0.02	0.09	
1H	290	-1064	31	-46	1	-202	43	1	0.00	0.02	0.09	
1I	290	-1324	-105	28	2	25	-132	1	0.01	0.02	0.10	
1J	290	-1324	102	28	2	25	134	1	0.01	0.02	0.10	
1K	290	-1324	-105	-9	2	-83	-132	1	0.01	0.02	0.10	
1L	290	-1324	102	-9	2	-83	134	1	0.01	0.02	0.10	
1M	290	-1146	-105	28	2	25	-132	1	0.01	0.02	0.10	
1N	290	-1146	102	28	2	25	134	1	0.01	0.02	0.10	
1O	290	-1146	-105	-9	2	-83	-132	1	0.01	0.02	0.10	
1P	290	-1146	102	-9	2	-83	134	1	0.01	0.02	0.10	
2	290	-2070	-2	17	0	-50	2	1	0.00	0.03	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1465	144	56	1	0.4488	1.0034	0.9533	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1B	-1465	144	-47	1	0.4488	1.0034	0.9533	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1C	-1465	-202	56	1	0.4488	1.0026	0.9533	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1D	-1465	-202	-47	1	0.4488	1.0026	0.9533	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1E	-1123	144	56	1	0.4488	1.0026	0.9642	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1F	-1123	144	-47	1	0.4488	1.0026	0.9642	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'yx'= 125
1G	-1123	-202	56	1	0.4488	1.0020	0.9642	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1H	-1123	-202	-47	1	0.4488	1.0020	0.9642	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1I	-1383	25	171	1	0.4488	1.0084	0.9559	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1J	-1383	25	-162	1	0.4488	1.0084	0.9559	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1K	-1383	-83	171	1	0.4488	1.0030	0.9559	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1L	-1383	-83	-162	1	0.4488	1.0030	0.9559	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1M	-1205	25	171	1	0.4488	1.0073	0.9616	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1N	-1205	25	-162	1	0.4488	1.0073	0.9616	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1O	-1205	-83	171	1	0.4488	1.0026	0.9616	--	--	0.04	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1P	-1205	-83	-162	1	0.4488	1.0026	0.9616	--	--	0.04	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
2	-2147	-50	8	1	0.4488	1.0012	1.0641	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 4 NI 13 NF 52 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1602	-25	66	1	18	49	1	0.00	0.03	0.04	
1B	0	-1602	39	66	1	18	-55	1	0.00	0.03	0.04	
1C	0	-1602	-25	-45	1	-15	49	1	0.00	0.03	0.04	
1D	0	-1602	39	-45	1	-15	-55	1	0.00	0.03	0.04	
1E	0	-1240	-25	66	1	18	49	1	0.00	0.02	0.04	
1F	0	-1240	39	66	1	18	-55	1	0.00	0.02	0.04	
1G	0	-1240	-25	-45	1	-15	49	1	0.00	0.02	0.04	
1H	0	-1240	39	-45	1	-15	-55	1	0.00	0.02	0.04	
1I	0	-1512	-96	28	2	8	163	1	0.01	0.03	0.12	
1J	0	-1512	110	28	2	8	-169	1	0.01	0.03	0.13	
1K	0	-1512	-96	-7	2	-6	163	1	0.01	0.03	0.12	
1L	0	-1512	110	-7	2	-6	-169	1	0.01	0.03	0.13	
1M	0	-1330	-96	28	2	8	163	1	0.01	0.02	0.12	
1N	0	-1330	110	28	2	8	-169	1	0.01	0.02	0.13	
1O	0	-1330	-96	-7	2	-6	163	1	0.01	0.02	0.12	
1P	0	-1330	110	-7	2	-6	-169	1	0.01	0.02	0.13	
2	0	-2359	12	18	0	2	-5	1	0.00	0.04	0.00	
1A	145	-1572	-25	66	1	81	12	1	0.00	0.03	0.04	
1B	145	-1572	39	66	1	81	2	1	0.00	0.03	0.04	
1C	145	-1572	-25	-45	1	-109	12	1	0.00	0.03	0.05	
1D	145	-1572	39	-45	1	-109	2	1	0.00	0.03	0.05	
1E	145	-1210	-25	66	1	81	12	1	0.00	0.02	0.04	
1F	145	-1210	39	66	1	81	2	1	0.00	0.02	0.04	
1G	145	-1210	-25	-45	1	-109	12	1	0.00	0.02	0.05	
1H	145	-1210	39	-45	1	-109	2	1	0.00	0.02	0.05	
1I	145	-1482	-96	28	2	16	24	1	0.01	0.02	0.02	
1J	145	-1482	110	28	2	16	-10	1	0.01	0.02	0.01	
1K	145	-1482	-96	-7	2	-44	24	1	0.01	0.02	0.02	
1L	145	-1482	110	-7	2	-44	-10	1	0.01	0.02	0.02	
1M	145	-1300	-96	28	2	16	24	1	0.01	0.02	0.02	
1N	145	-1300	110	28	2	16	-10	1	0.01	0.02	0.01	
1O	145	-1300	-96	-7	2	-44	24	1	0.01	0.02	0.02	
1P	145	-1300	110	-7	2	-44	-10	1	0.01	0.02	0.02	
2	145	-2320	12	18	0	-24	12	1	0.00	0.04	0.01	
1A	290	-1542	-25	66	1	143	-25	1	0.00	0.03	0.06	
1B	290	-1542	39	66	1	143	60	1	0.00	0.03	0.06	
1C	290	-1542	-25	-45	1	-202	-25	1	0.00	0.03	0.09	
1D	290	-1542	39	-45	1	-202	60	1	0.00	0.03	0.09	
1E	290	-1180	-25	66	1	143	-25	1	0.00	0.02	0.06	
1F	290	-1180	39	66	1	143	60	1	0.00	0.02	0.06	
1G	290	-1180	-25	-45	1	-202	-25	1	0.00	0.02	0.09	
1H	290	-1180	39	-45	1	-202	60	1	0.00	0.02	0.09	
1I	290	-1452	-96	28	2	24	-115	1	0.01	0.02	0.09	
1J	290	-1452	110	28	2	24	150	1	0.01	0.02	0.11	
1K	290	-1452	-96	-7	2	-83	-115	1	0.01	0.02	0.09	
1L	290	-1452	110	-7	2	-83	150	1	0.01	0.02	0.11	
1M	290	-1270	-96	28	2	24	-115	1	0.01	0.02	0.09	
1N	290	-1270	110	28	2	24	150	1	0.01	0.02	0.11	
1O	290	-1270	-96	-7	2	-83	-115	1	0.01	0.02	0.09	
1P	290	-1270	110	-7	2	-83	150	1	0.01	0.02	0.11	
2	290	-2281	12	18	0	-51	29	1	0.00	0.04	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1602	143	49	1	0.4488	1.0044	0.9638	--	--	0.06	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1B	-1602	143	60	1	0.4488	1.0044	0.9489	--	--	0.06	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1C	-1602	-202	49	1	0.4488	1.0028	0.9638	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1D	-1602	-202	60	1	0.4488	1.0028	0.9489	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1E	-1240	143	49	1	0.4488	1.0034	0.9720	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1F	-1240	143	60	1	0.4488	1.0034	0.9604	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1G	-1240	-202	49	1	0.4488	1.0022	0.9720	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1H	-1240	-202	60	1	0.4488	1.0022	0.9604	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1I	-1512	24	163	1	0.4488	1.0113	0.9518	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1J	-1512	24	-169	1	0.4488	1.0113	0.9518	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1K	-1512	-83	163	1	0.4488	1.0026	0.9518	--	--	0.06	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1L	-1512	-83	-169	1	0.4488	1.0026	0.9518	--	--	0.06	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1M	-1330	24	163	1	0.4488	1.0100	0.9576	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1N	-1330	24	-169	1	0.4488	1.0100	0.9576	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1O	-1330	-83	163	1	0.4488	1.0023	0.9576	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1P	-1330	-83	-169	1	0.4488	1.0023	0.9576	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
2	-2359	-51	29	1	0.4488	0.9987	1.0001	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 5 NI 16 NF 49 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1554	-35	65	1	17	58	1	0.00	0.03	0.04	
1B	0	-1554	29	65	1	17	-45	1	0.00	0.03	0.03	
1C	0	-1554	-35	-46	1	-14	58	1	0.00	0.03	0.04	
1D	0	-1554	29	-46	1	-14	-45	1	0.00	0.03	0.03	

1E	0	-1192	-35	65	1	17	58	1	0.00	0.02	0.04
1F	0	-1192	29	65	1	17	-45	1	0.00	0.02	0.03
1G	0	-1192	-35	-46	1	-14	58	1	0.00	0.02	0.04
1H	0	-1192	29	-46	1	-14	-45	1	0.00	0.02	0.03
1I	0	-1479	-106	27	2	8	173	1	0.01	0.02	0.13
1J	0	-1479	100	27	2	8	-160	1	0.01	0.02	0.12
1K	0	-1479	-106	-8	2	-5	173	1	0.01	0.02	0.13
1L	0	-1479	100	-8	2	-5	-160	1	0.01	0.02	0.12
1M	0	-1267	-106	27	2	8	173	1	0.01	0.02	0.13
1N	0	-1267	100	27	2	8	-160	1	0.01	0.02	0.12
1O	0	-1267	-106	-8	2	-5	173	1	0.01	0.02	0.13
1P	0	-1267	100	-8	2	-5	-160	1	0.01	0.02	0.12
2	0	-2278	-5	16	0	2	11	1	0.00	0.04	0.01
1A	145	-1524	-35	65	1	83	7	1	0.00	0.03	0.04
1B	145	-1524	29	65	1	83	-3	1	0.00	0.03	0.04
1C	145	-1524	-35	-46	1	-106	7	1	0.00	0.03	0.05
1D	145	-1524	29	-46	1	-106	-3	1	0.00	0.03	0.05
1E	145	-1162	-35	65	1	83	7	1	0.00	0.02	0.04
1F	145	-1162	29	65	1	83	-3	1	0.00	0.02	0.04
1G	145	-1162	-35	-46	1	-106	7	1	0.00	0.02	0.05
1H	145	-1162	29	-46	1	-106	-3	1	0.00	0.02	0.05
1I	145	-1449	-106	27	2	18	19	1	0.01	0.02	0.01
1J	145	-1449	100	27	2	18	-15	1	0.01	0.02	0.01
1K	145	-1449	-106	-8	2	-41	19	1	0.01	0.02	0.02
1L	145	-1449	100	-8	2	-41	-15	1	0.01	0.02	0.02
1M	145	-1237	-106	27	2	18	19	1	0.01	0.02	0.01
1N	145	-1237	100	27	2	18	-15	1	0.01	0.02	0.01
1O	145	-1237	-106	-8	2	-41	19	1	0.01	0.02	0.02
1P	145	-1237	100	-8	2	-41	-15	1	0.01	0.02	0.02
2	145	-2240	-5	16	0	-21	4	1	0.00	0.04	0.01
1A	290	-1494	-35	65	1	148	-43	1	0.00	0.02	0.07
1B	290	-1494	29	65	1	148	39	1	0.00	0.02	0.07
1C	290	-1494	-35	-46	1	-199	-43	1	0.00	0.02	0.09
1D	290	-1494	29	-46	1	-199	39	1	0.00	0.02	0.09
1E	290	-1132	-35	65	1	148	-43	1	0.00	0.02	0.07
1F	290	-1132	29	65	1	148	39	1	0.00	0.02	0.07
1G	290	-1132	-35	-46	1	-199	-43	1	0.00	0.02	0.09
1H	290	-1132	29	-46	1	-199	39	1	0.00	0.02	0.09
1I	290	-1419	-106	27	2	27	-135	1	0.01	0.02	0.10
1J	290	-1419	100	27	2	27	131	1	0.01	0.02	0.10
1K	290	-1419	-106	-8	2	-78	-135	1	0.01	0.02	0.10
1L	290	-1419	100	-8	2	-78	131	1	0.01	0.02	0.10
1M	290	-1207	-106	27	2	27	-135	1	0.01	0.02	0.10
1N	290	-1207	100	27	2	27	131	1	0.01	0.02	0.10
1O	290	-1207	-106	-8	2	-78	-135	1	0.01	0.02	0.10
1P	290	-1207	100	-8	2	-78	131	1	0.01	0.02	0.10
2	290	-2201	-5	16	0	-44	-3	1	0.00	0.04	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1554	148	58	1	0.4488	1.0041	0.9504	--	--	0.06	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1B	-1554	148	-45	1	0.4488	1.0041	0.9504	--	--	0.06	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1C	-1554	-199	58	1	0.4488	1.0026	0.9504	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1D	-1554	-199	-45	1	0.4488	1.0026	0.9504	--	--	0.06	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1E	-1192	148	58	1	0.4488	1.0031	0.9620	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1F	-1192	148	-45	1	0.4488	1.0031	0.9620	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'yx'= 125
1G	-1192	-199	58	1	0.4488	1.0020	0.9620	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1H	-1192	-199	-45	1	0.4488	1.0020	0.9620	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1I	-1479	27	173	1	0.4488	1.0088	0.9528	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1J	-1479	27	-160	1	0.4488	1.0088	0.9528	--	--	0.06	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1K	-1479	-78	173	1	0.4488	1.0022	0.9528	--	--	0.06	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1L	-1479	-78	-160	1	0.4488	1.0022	0.9528	--	--	0.06	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1M	-1267	27	173	1	0.4488	1.0076	0.9596	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1N	-1267	27	-160	1	0.4488	1.0076	0.9596	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1O	-1267	-78	173	1	0.4488	1.0018	0.9596	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1P	-1267	-78	-160	1	0.4488	1.0018	0.9596	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
2	-2278	-44	11	1	0.4488	0.9980	0.9779	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 6 NI 20 NF 45 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1534	-30	65	1	13	53	1	0.00	0.03	0.04	
1B	0	-1534	34	65	1	13	-50	1	0.00	0.03	0.04	
1C	0	-1534	-30	-49	1	-11	53	1	0.00	0.03	0.04	
1D	0	-1534	34	-49	1	-11	-50	1	0.00	0.03	0.04	
1E	0	-1168	-30	65	1	13	53	1	0.00	0.02	0.04	
1F	0	-1168	34	65	1	13	-50	1	0.00	0.02	0.04	
1G	0	-1168	-30	-49	1	-11	53	1	0.00	0.02	0.04	
1H	0	-1168	34	-49	1	-11	-50	1	0.00	0.02	0.04	
1I	0	-1457	-101	27	2	6	168	1	0.01	0.02	0.13	
1J	0	-1457	106	27	2	6	-165	1	0.01	0.02	0.13	
1K	0	-1457	-101	-10	2	-5	168	1	0.01	0.02	0.13	
1L	0	-1457	106	-10	2	-5	-165	1	0.01	0.02	0.13	

1M	0	-1245	-101	27	2	6	168	1	0.01	0.02	0.13
1N	0	-1245	106	27	2	6	-165	1	0.01	0.02	0.13
1O	0	-1245	-101	-10	2	-5	168	1	0.01	0.02	0.13
1P	0	-1245	106	-10	2	-5	-165	1	0.01	0.02	0.13
2	0	-2242	4	14	0	1	3	1	0.00	0.04	0.00
1A	145	-1504	-30	65	1	82	10	1	0.00	0.03	0.04
1B	145	-1504	34	65	1	82	0	1	0.00	0.03	0.04
1C	145	-1504	-30	-49	1	-105	10	1	0.00	0.03	0.05
1D	145	-1504	34	-49	1	-105	0	1	0.00	0.03	0.05
1E	145	-1138	-30	65	1	82	10	1	0.00	0.02	0.04
1F	145	-1138	34	65	1	82	0	1	0.00	0.02	0.04
1G	145	-1138	-30	-49	1	-105	10	1	0.00	0.02	0.05
1H	145	-1138	34	-49	1	-105	0	1	0.00	0.02	0.05
1I	145	-1427	-101	27	2	18	22	1	0.01	0.02	0.02
1J	145	-1427	106	27	2	18	-12	1	0.01	0.02	0.01
1K	145	-1427	-101	-10	2	-41	22	1	0.01	0.02	0.02
1L	145	-1427	106	-10	2	-41	-12	1	0.01	0.02	0.02
1M	145	-1215	-101	27	2	18	22	1	0.01	0.02	0.02
1N	145	-1215	106	27	2	18	-12	1	0.01	0.02	0.01
1O	145	-1215	-101	-10	2	-41	22	1	0.01	0.02	0.02
1P	145	-1215	106	-10	2	-41	-12	1	0.01	0.02	0.02
2	145	-2203	4	14	0	-20	9	1	0.00	0.04	0.01
1A	290	-1474	-30	65	1	151	-33	1	0.00	0.02	0.07
1B	290	-1474	34	65	1	151	50	1	0.00	0.02	0.07
1C	290	-1474	-30	-49	1	-198	-33	1	0.00	0.02	0.09
1D	290	-1474	34	-49	1	-198	50	1	0.00	0.02	0.09
1E	290	-1108	-30	65	1	151	-33	1	0.00	0.02	0.07
1F	290	-1108	34	65	1	151	50	1	0.00	0.02	0.07
1G	290	-1108	-30	-49	1	-198	-33	1	0.00	0.02	0.09
1H	290	-1108	34	-49	1	-198	50	1	0.00	0.02	0.09
1I	290	-1397	-101	27	2	30	-124	1	0.01	0.02	0.09
1J	290	-1397	106	27	2	30	142	1	0.01	0.02	0.11
1K	290	-1397	-101	-10	2	-77	-124	1	0.01	0.02	0.09
1L	290	-1397	106	-10	2	-77	142	1	0.01	0.02	0.11
1M	290	-1185	-101	27	2	30	-124	1	0.01	0.02	0.09
1N	290	-1185	106	27	2	30	142	1	0.01	0.02	0.11
1O	290	-1185	-101	-10	2	-77	-124	1	0.01	0.02	0.09
1P	290	-1185	106	-10	2	-77	142	1	0.01	0.02	0.11
2	290	-2164	4	14	0	-40	14	1	0.00	0.04	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1534	151	53	1	0.4488	1.0029	0.9538	--	--	0.06	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1B	-1534	151	50	1	0.4488	1.0029	0.9511	--	--	0.06	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1C	-1534	-198	53	1	0.4488	1.0021	0.9538	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1D	-1534	-198	50	1	0.4488	1.0021	0.9511	--	--	0.06	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1E	-1168	151	53	1	0.4488	1.0022	0.9648	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1F	-1168	151	50	1	0.4488	1.0022	0.9627	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1G	-1168	-198	53	1	0.4488	1.0016	0.9648	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1H	-1168	-198	50	1	0.4488	1.0016	0.9627	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1I	-1457	30	168	1	0.4488	1.0067	0.9535	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1J	-1457	30	-165	1	0.4488	1.0067	0.9535	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1K	-1457	-77	168	1	0.4488	1.0023	0.9535	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1L	-1457	-77	-165	1	0.4488	1.0023	0.9535	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1M	-1245	30	168	1	0.4488	1.0057	0.9603	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1N	-1245	30	-165	1	0.4488	1.0057	0.9603	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1O	-1245	-77	168	1	0.4488	1.0020	0.9603	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1P	-1245	-77	-165	1	0.4488	1.0020	0.9603	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
2	-2242	-40	14	1	0.4488	0.9992	1.0537	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 7 NI 21 NF 44 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1671	-37	69	2	7	60	1	0.00	0.03	0.05	
1B	0	-1671	26	69	2	7	-42	1	0.00	0.03	0.03	
1C	0	-1671	-37	-53	2	-4	60	1	0.00	0.03	0.05	
1D	0	-1671	26	-53	2	-4	-42	1	0.00	0.03	0.03	
1E	0	-1311	-37	69	2	7	60	1	0.00	0.02	0.05	
1F	0	-1311	26	69	2	7	-42	1	0.00	0.02	0.03	
1G	0	-1311	-37	-53	2	-4	60	1	0.00	0.02	0.05	
1H	0	-1311	26	-53	2	-4	-42	1	0.00	0.02	0.03	
1I	0	-1584	-108	28	2	6	175	1	0.01	0.03	0.13	
1J	0	-1584	97	28	2	6	-157	1	0.01	0.03	0.12	
1K	0	-1584	-108	-12	2	-3	175	1	0.01	0.03	0.13	
1L	0	-1584	97	-12	2	-3	-157	1	0.01	0.03	0.12	
1M	0	-1398	-108	28	2	6	175	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-1398	97	28	2	6	-157	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-1398	-108	-12	2	-3	175	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-1398	97	-12	2	-3	-157	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-2478	-9	14	0	3	15	1	0.00	0.04	0.01	
1A	145	-1641	-37	69	2	81	6	1	0.00	0.03	0.04	
1B	145	-1641	26	69	2	81	-4	1	0.00	0.03	0.04	

1C	145	-1641	-37	-53	2	-102	6	1	0.00	0.03	0.05
1D	145	-1641	26	-53	2	-102	-4	1	0.00	0.03	0.05
1E	145	-1281	-37	69	2	81	6	1	0.00	0.02	0.04
1F	145	-1281	26	69	2	81	-4	1	0.00	0.02	0.04
1G	145	-1281	-37	-53	2	-102	6	1	0.00	0.02	0.05
1H	145	-1281	26	-53	2	-102	-4	1	0.00	0.02	0.05
1I	145	-1554	-108	28	2	-35	18	1	0.01	0.03	0.02
1J	145	-1554	97	28	2	-35	-16	1	0.01	0.03	0.02
1K	145	-1554	-108	-12	2	15	18	1	0.01	0.03	0.01
1L	145	-1554	97	-12	2	15	-16	1	0.01	0.03	0.01
1M	145	-1368	-108	28	2	-35	18	1	0.01	0.02	0.02
1N	145	-1368	97	28	2	-35	-16	1	0.01	0.02	0.02
1O	145	-1368	-108	-12	2	15	18	1	0.01	0.02	0.01
1P	145	-1368	97	-12	2	15	-16	1	0.01	0.02	0.01
2	145	-2439	-9	14	0	-18	2	1	0.00	0.04	0.01
1A	290	-1611	-37	69	2	156	-48	1	0.00	0.03	0.07
1B	290	-1611	26	69	2	156	33	1	0.00	0.03	0.07
1C	290	-1611	-37	-53	2	-200	-48	1	0.00	0.03	0.09
1D	290	-1611	26	-53	2	-200	33	1	0.00	0.03	0.09
1E	290	-1251	-37	69	2	156	-48	1	0.00	0.02	0.07
1F	290	-1251	26	69	2	156	33	1	0.00	0.02	0.07
1G	290	-1251	-37	-53	2	-200	-48	1	0.00	0.02	0.09
1H	290	-1251	26	-53	2	-200	33	1	0.00	0.02	0.09
1I	290	-1524	-108	28	2	-77	-139	1	0.01	0.03	0.11
1J	290	-1524	97	28	2	-77	125	1	0.01	0.03	0.09
1K	290	-1524	-108	-12	2	33	-139	1	0.01	0.03	0.11
1L	290	-1524	97	-12	2	33	125	1	0.01	0.03	0.09
1M	290	-1338	-108	28	2	-77	-139	1	0.01	0.02	0.11
1N	290	-1338	97	28	2	-77	125	1	0.01	0.02	0.09
1O	290	-1338	-108	-12	2	33	-139	1	0.01	0.02	0.11
1P	290	-1338	97	-12	2	33	125	1	0.01	0.02	0.09
2	290	-2400	-9	14	0	-38	-12	1	0.00	0.04	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1671	156	60	1	0.4488	1.0019	0.9467	--	--	0.06	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1B	-1671	156	-42	1	0.4488	1.0019	0.9467	--	--	0.06	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1C	-1671	-200	60	1	0.4488	1.0010	0.9467	--	--	0.06	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1D	-1671	-200	-42	1	0.4488	1.0010	0.9467	--	--	0.06	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1E	-1311	156	60	1	0.4488	1.0015	0.9582	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1F	-1311	156	-42	1	0.4488	1.0015	0.9582	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1G	-1311	-200	60	1	0.4488	1.0008	0.9582	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1H	-1311	-200	-42	1	0.4488	1.0008	0.9582	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1I	-1584	-77	175	1	0.4488	0.9977	0.9495	--	--	0.06	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1J	-1584	-77	-157	1	0.4488	0.9977	0.9495	--	--	0.06	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1K	-1584	33	175	1	0.4488	0.9970	0.9495	--	--	0.06	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1L	-1584	33	-157	1	0.4488	0.9970	0.9495	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1M	-1398	-77	175	1	0.4488	0.9980	0.9554	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1N	-1398	-77	-157	1	0.4488	0.9980	0.9554	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1O	-1398	33	175	1	0.4488	0.9974	0.9554	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1P	-1398	33	-157	1	0.4488	0.9974	0.9554	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
2	-2478	-38	15	1	0.4488	0.9968	0.9209	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 8 NI 28 NF 37 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2116	-46	92	3	33	69	1	0.00	0.04	0.05	
1B	0	-2116	15	92	3	33	-32	1	0.00	0.04	0.02	
1C	0	-2116	-46	-74	3	-30	69	1	0.00	0.04	0.05	
1D	0	-2116	15	-74	3	-30	-32	1	0.00	0.04	0.02	
1E	0	-1640	-46	92	3	33	69	1	0.00	0.03	0.05	
1F	0	-1640	15	92	3	33	-32	1	0.00	0.03	0.02	
1G	0	-1640	-46	-74	3	-30	69	1	0.00	0.03	0.05	
1H	0	-1640	15	-74	3	-30	-32	1	0.00	0.03	0.02	
1I	0	-1980	-117	38	4	19	183	1	0.01	0.03	0.14	
1J	0	-1980	85	38	4	19	-146	1	0.01	0.03	0.11	
1K	0	-1980	-117	-20	4	-15	183	1	0.01	0.03	0.14	
1L	0	-1980	85	-20	4	-15	-146	1	0.01	0.03	0.11	
1M	0	-1776	-117	38	4	19	183	1	0.01	0.03	0.14	
1N	0	-1776	85	38	4	19	-146	1	0.01	0.03	0.11	
1O	0	-1776	-117	-20	4	-15	183	1	0.01	0.03	0.14	
1P	0	-1776	85	-20	4	-15	-146	1	0.01	0.03	0.11	
2	0	-3090	-26	14	3	3	31	1	0.00	0.05	0.02	
1A	145	-2086	-46	92	3	-101	1	1	0.00	0.03	0.05	
1B	145	-2086	15	92	3	-101	-10	1	0.00	0.03	0.05	
1C	145	-2086	-46	-74	3	79	1	1	0.00	0.03	0.04	
1D	145	-2086	15	-74	3	79	-10	1	0.00	0.03	0.04	
1E	145	-1610	-46	92	3	-101	1	1	0.00	0.03	0.05	
1F	145	-1610	15	92	3	-101	-10	1	0.00	0.03	0.05	
1G	145	-1610	-46	-74	3	79	1	1	0.00	0.03	0.04	
1H	145	-1610	15	-74	3	79	-10	1	0.00	0.03	0.04	
1I	145	-1950	-117	38	4	-36	14	1	0.01	0.03	0.02	
1J	145	-1950	85	38	4	-36	-22	1	0.01	0.03	0.02	

1K	145	-1950	-117	-20	4	14	14	1	0.01	0.03	0.01
1L	145	-1950	85	-20	4	14	-22	1	0.01	0.03	0.02
1M	145	-1746	-117	38	4	-36	14	1	0.01	0.03	0.02
1N	145	-1746	85	38	4	-36	-22	1	0.01	0.03	0.02
1O	145	-1746	-117	-20	4	14	14	1	0.01	0.03	0.01
1P	145	-1746	85	-20	4	14	-22	1	0.01	0.03	0.02
2	145	-3051	-26	14	3	-18	-7	1	0.00	0.05	0.01
1A	290	-2056	-46	92	3	-235	-66	1	0.00	0.03	0.11
1B	290	-2056	15	92	3	-235	12	1	0.00	0.03	0.11
1C	290	-2056	-46	-74	3	187	-66	1	0.00	0.03	0.08
1D	290	-2056	15	-74	3	187	12	1	0.00	0.03	0.08
1E	290	-1580	-46	92	3	-235	-66	1	0.00	0.03	0.11
1F	290	-1580	15	92	3	-235	12	1	0.00	0.03	0.11
1G	290	-1580	-46	-74	3	187	-66	1	0.00	0.03	0.08
1H	290	-1580	15	-74	3	187	12	1	0.00	0.03	0.08
1I	290	-1920	-117	38	4	-92	-155	1	0.01	0.03	0.12
1J	290	-1920	85	38	4	-92	101	1	0.01	0.03	0.08
1K	290	-1920	-117	-20	4	44	-155	1	0.01	0.03	0.12
1L	290	-1920	85	-20	4	44	101	1	0.01	0.03	0.08
1M	290	-1716	-117	38	4	-92	-155	1	0.01	0.03	0.12
1N	290	-1716	85	38	4	-92	101	1	0.01	0.03	0.08
1O	290	-1716	-117	-20	4	44	-155	1	0.01	0.03	0.12
1P	290	-1716	85	-20	4	44	101	1	0.01	0.03	0.08
2	290	-3012	-26	14	3	-38	-45	1	0.00	0.05	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2116	-235	69	1	0.4488	0.9944	0.9325	--	--	0.08	--	0.23	Snell. 'yx'= 125
1B	-2116	-235	-32	1	0.4488	0.9944	0.9715	--	--	0.08	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1C	-2116	187	69	1	0.4488	0.9936	0.9325	--	--	0.08	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1D	-2116	187	-32	1	0.4488	0.9936	0.9715	--	--	0.08	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1E	-1640	-235	69	1	0.4488	0.9957	0.9477	--	--	0.06	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1F	-1640	-235	-32	1	0.4488	0.9957	0.9779	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1G	-1640	187	69	1	0.4488	0.9951	0.9477	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1H	-1640	187	-32	1	0.4488	0.9951	0.9779	--	--	0.06	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1I	-1980	-92	183	1	0.4488	0.9922	0.9368	--	--	0.07	--	0.24	Snell. 'yx'= 125
1J	-1980	-92	-146	1	0.4488	0.9922	0.9368	--	--	0.07	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1K	-1980	44	183	1	0.4488	0.9864	0.9368	--	--	0.07	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1L	-1980	44	-146	1	0.4488	0.9864	0.9368	--	--	0.07	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1M	-1776	-92	183	1	0.4488	0.9930	0.9433	--	--	0.07	--	0.24	Snell. 'yx'= 125
1N	-1776	-92	-146	1	0.4488	0.9930	0.9433	--	--	0.07	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1O	-1776	44	183	1	0.4488	0.9878	0.9433	--	--	0.07	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1P	-1776	44	-146	1	0.4488	0.9878	0.9433	--	--	0.07	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
2	-3090	-38	-45	1	0.4488	0.9959	0.9014	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 9 NI 32 NF 33 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1243	-30	53	3	27	53	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	-1243	32	53	3	27	-48	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	-1243	-30	-49	3	-32	53	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	-1243	32	-49	3	-32	-48	1	0.00	0.02	0.04	
1E	0	-885	-30	53	3	27	53	1	0.00	0.01	0.04	
1F	0	-885	32	53	3	27	-48	1	0.00	0.01	0.04	
1G	0	-885	-30	-49	3	-32	53	1	0.00	0.01	0.04	
1H	0	-885	32	-49	3	-32	-48	1	0.00	0.01	0.04	
1I	0	-1180	-99	23	3	17	166	1	0.01	0.02	0.13	
1J	0	-1180	101	23	3	17	-161	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-1180	-99	-19	3	-22	166	1	0.01	0.02	0.13	
1L	0	-1180	101	-19	3	-22	-161	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-948	-99	23	3	17	166	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-948	101	23	3	17	-161	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-948	-99	-19	3	-22	166	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-948	101	-19	3	-22	-161	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-1755	1	4	0	-3	4	1	0.00	0.03	0.00	
1A	145	-1213	-30	53	3	94	9	1	0.00	0.02	0.04	
1B	145	-1213	32	53	3	94	-2	1	0.00	0.02	0.04	
1C	145	-1213	-30	-49	3	-104	9	1	0.00	0.02	0.05	
1D	145	-1213	32	-49	3	-104	-2	1	0.00	0.02	0.05	
1E	145	-855	-30	53	3	94	9	1	0.00	0.01	0.04	
1F	145	-855	32	53	3	94	-2	1	0.00	0.01	0.04	
1G	145	-855	-30	-49	3	-104	9	1	0.00	0.01	0.05	
1H	145	-855	32	-49	3	-104	-2	1	0.00	0.01	0.05	
1I	145	-1150	-99	23	3	-24	22	1	0.01	0.02	0.02	
1J	145	-1150	101	23	3	-24	-15	1	0.01	0.02	0.01	
1K	145	-1150	-99	-19	3	13	22	1	0.01	0.02	0.02	
1L	145	-1150	101	-19	3	13	-15	1	0.01	0.02	0.01	
1M	145	-918	-99	23	3	-24	22	1	0.01	0.02	0.02	
1N	145	-918	101	23	3	-24	-15	1	0.01	0.02	0.01	
1O	145	-918	-99	-19	3	13	22	1	0.01	0.02	0.02	
1P	145	-918	101	-19	3	13	-15	1	0.01	0.02	0.01	
2	145	-1716	1	4	0	-9	6	1	0.00	0.03	0.00	

1A	290	-1183	-30	53	3	160	-35	1	0.00	0.02	0.07
1B	290	-1183	32	53	3	160	44	1	0.00	0.02	0.07
1C	290	-1183	-30	-49	3	-177	-35	1	0.00	0.02	0.08
1D	290	-1183	32	-49	3	-177	44	1	0.00	0.02	0.08
1E	290	-825	-30	53	3	160	-35	1	0.00	0.01	0.07
1F	290	-825	32	53	3	160	44	1	0.00	0.01	0.07
1G	290	-825	-30	-49	3	-177	-35	1	0.00	0.01	0.08
1H	290	-825	32	-49	3	-177	44	1	0.00	0.01	0.08
1I	290	-1120	-99	23	3	-65	-122	1	0.01	0.02	0.09
1J	290	-1120	101	23	3	-65	131	1	0.01	0.02	0.10
1K	290	-1120	-99	-19	3	48	-122	1	0.01	0.02	0.09
1L	290	-1120	101	-19	3	48	131	1	0.01	0.02	0.10
1M	290	-888	-99	23	3	-65	-122	1	0.01	0.01	0.09
1N	290	-888	101	23	3	-65	131	1	0.01	0.01	0.10
1O	290	-888	-99	-19	3	48	-122	1	0.01	0.01	0.09
1P	290	-888	101	-19	3	48	131	1	0.01	0.01	0.10
2	290	-1677	1	4	0	-15	7	1	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1243	160	53	1	0.4488	1.0046	0.9604	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1B	-1243	160	-48	1	0.4488	1.0046	0.9604	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1C	-1243	-177	53	1	0.4488	1.0048	0.9604	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1D	-1243	-177	-48	1	0.4488	1.0048	0.9604	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1E	-885	160	53	1	0.4488	1.0032	0.9718	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'yx'= 125
1F	-885	160	-48	1	0.4488	1.0032	0.9718	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'yx'= 125
1G	-885	-177	53	1	0.4488	1.0034	0.9718	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1H	-885	-177	-48	1	0.4488	1.0034	0.9718	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1I	-1180	-65	166	1	0.4488	0.9938	0.9624	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1J	-1180	-65	-161	1	0.4488	0.9938	0.9624	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1K	-1180	48	166	1	0.4488	0.9893	0.9624	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1L	-1180	48	-161	1	0.4488	0.9893	0.9624	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1M	-948	-65	166	1	0.4488	0.9950	0.9698	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1N	-948	-65	-161	1	0.4488	0.9950	0.9698	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1O	-948	48	166	1	0.4488	0.9914	0.9698	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1P	-948	48	-161	1	0.4488	0.9914	0.9698	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
2	-1755	-15	7	1	0.4488	1.0084	1.0899	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 10 NI 25 NF 40 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2116	-23	90	-3	33	46	1	0.00	0.04	0.04	
1B	0	-2116	41	90	-3	33	-56	1	0.00	0.04	0.04	
1C	0	-2116	-23	-79	-3	-37	46	1	0.00	0.04	0.04	
1D	0	-2116	41	-79	-3	-37	-56	1	0.00	0.04	0.04	
1E	0	-1642	-23	90	-3	33	46	1	0.00	0.03	0.04	
1F	0	-1642	41	90	-3	33	-56	1	0.00	0.03	0.04	
1G	0	-1642	-23	-79	-3	-37	46	1	0.00	0.03	0.04	
1H	0	-1642	41	-79	-3	-37	-56	1	0.00	0.03	0.04	
1I	0	-1972	-93	33	-4	13	161	1	0.01	0.03	0.12	
1J	0	-1972	111	33	-4	13	-170	1	0.01	0.03	0.13	
1K	0	-1972	-93	-23	-4	-17	161	1	0.01	0.03	0.12	
1L	0	-1972	111	-23	-4	-17	-170	1	0.01	0.03	0.13	
1M	0	-1786	-93	33	-4	13	161	1	0.01	0.03	0.12	
1N	0	-1786	111	33	-4	13	-170	1	0.01	0.03	0.13	
1O	0	-1786	-93	-23	-4	-17	161	1	0.01	0.03	0.12	
1P	0	-1786	111	-23	-4	-17	-170	1	0.01	0.03	0.13	
2	0	-3091	15	8	-3	-4	-8	1	0.00	0.05	0.01	
1A	145	-2086	-23	90	-3	-98	13	1	0.00	0.03	0.04	
1B	145	-2086	41	90	-3	-98	3	1	0.00	0.03	0.04	
1C	145	-2086	-23	-79	-3	79	13	1	0.00	0.03	0.04	
1D	145	-2086	41	-79	-3	79	3	1	0.00	0.03	0.04	
1E	145	-1612	-23	90	-3	-98	13	1	0.00	0.03	0.04	
1F	145	-1612	41	90	-3	-98	3	1	0.00	0.03	0.04	
1G	145	-1612	-23	-79	-3	79	13	1	0.00	0.03	0.04	
1H	145	-1612	41	-79	-3	79	3	1	0.00	0.03	0.04	
1I	145	-1942	-93	33	-4	-35	25	1	0.01	0.03	0.02	
1J	145	-1942	111	33	-4	-35	-9	1	0.01	0.03	0.02	
1K	145	-1942	-93	-23	-4	15	25	1	0.01	0.03	0.02	
1L	145	-1942	111	-23	-4	15	-9	1	0.01	0.03	0.01	
1M	145	-1756	-93	33	-4	-35	25	1	0.01	0.03	0.02	
1N	145	-1756	111	33	-4	-35	-9	1	0.01	0.03	0.02	
1O	145	-1756	-93	-23	-4	15	25	1	0.01	0.03	0.02	
1P	145	-1756	111	-23	-4	15	-9	1	0.01	0.03	0.01	
2	145	-3052	15	8	-3	-15	13	1	0.00	0.05	0.01	
1A	290	-2056	-23	90	-3	-229	-20	1	0.00	0.03	0.10	
1B	290	-2056	41	90	-3	-229	62	1	0.00	0.03	0.10	
1C	290	-2056	-23	-79	-3	195	-20	1	0.00	0.03	0.09	
1D	290	-2056	41	-79	-3	195	62	1	0.00	0.03	0.09	
1E	290	-1582	-23	90	-3	-229	-20	1	0.00	0.03	0.10	
1F	290	-1582	41	90	-3	-229	62	1	0.00	0.03	0.10	
1G	290	-1582	-23	-79	-3	195	-20	1	0.00	0.03	0.09	
1H	290	-1582	41	-79	-3	195	62	1	0.00	0.03	0.09	

1I	290	-1912	-93	33	-4	-83	-110	1	0.01	0.03	0.08
1J	290	-1912	111	33	-4	-83	151	1	0.01	0.03	0.12
1K	290	-1912	-93	-23	-4	48	-110	1	0.01	0.03	0.08
1L	290	-1912	111	-23	-4	48	151	1	0.01	0.03	0.12
1M	290	-1726	-93	33	-4	-83	-110	1	0.01	0.03	0.08
1N	290	-1726	111	33	-4	-83	151	1	0.01	0.03	0.12
1O	290	-1726	-93	-23	-4	48	-110	1	0.01	0.03	0.08
1P	290	-1726	111	-23	-4	48	151	1	0.01	0.03	0.12
2	290	-3014	15	8	-3	-27	35	1	0.00	0.05	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2116	-229	46	1	0.4488	0.9944	0.9624	--	--	0.08	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1B	-2116	-229	62	1	0.4488	0.9944	0.9325	--	--	0.08	--	0.23	Snell. 'yx'= 125
1C	-2116	195	46	1	0.4488	0.9923	0.9624	--	--	0.08	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1D	-2116	195	62	1	0.4488	0.9923	0.9325	--	--	0.08	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1E	-1642	-229	46	1	0.4488	0.9956	0.9709	--	--	0.06	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1F	-1642	-229	62	1	0.4488	0.9956	0.9476	--	--	0.06	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1G	-1642	195	46	1	0.4488	0.9940	0.9709	--	--	0.06	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1H	-1642	195	62	1	0.4488	0.9940	0.9476	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1I	-1972	-83	161	1	0.4488	0.9941	0.9371	--	--	0.07	--	0.23	Snell. 'yx'= 125
1J	-1972	-83	-170	1	0.4488	0.9941	0.9371	--	--	0.07	--	0.23	Snell. 'yx'= 125
1K	-1972	48	161	1	0.4488	0.9860	0.9371	--	--	0.07	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1L	-1972	48	-170	1	0.4488	0.9860	0.9371	--	--	0.07	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1M	-1786	-83	161	1	0.4488	0.9946	0.9430	--	--	0.07	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1N	-1786	-83	-170	1	0.4488	0.9946	0.9430	--	--	0.07	--	0.23	Snell. 'yx'= 125
1O	-1786	48	161	1	0.4488	0.9873	0.9430	--	--	0.07	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1P	-1786	48	-170	1	0.4488	0.9873	0.9430	--	--	0.07	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
2	-3091	-27	35	1	0.4488	1.0093	0.9870	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 11 NI 3 NF 62 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2013	-30	75	2	31	53	1	0.00	0.03	0.04	
1B	0	-2013	34	75	2	31	-50	1	0.00	0.03	0.04	
1C	0	-2013	-30	-94	2	-37	53	1	0.00	0.03	0.04	
1D	0	-2013	34	-94	2	-37	-50	1	0.00	0.03	0.04	
1E	0	-1531	-30	75	2	31	53	1	0.00	0.03	0.04	
1F	0	-1531	34	75	2	31	-50	1	0.00	0.03	0.04	
1G	0	-1531	-30	-94	2	-37	53	1	0.00	0.03	0.04	
1H	0	-1531	34	-94	2	-37	-50	1	0.00	0.03	0.04	
1I	0	-1928	-99	24	1	22	164	1	0.01	0.03	0.12	
1J	0	-1928	104	24	1	22	-161	1	0.01	0.03	0.12	
1K	0	-1928	-99	-43	1	-28	164	1	0.01	0.03	0.12	
1L	0	-1928	104	-43	1	-28	-161	1	0.01	0.03	0.12	
1M	0	-1616	-99	24	1	22	164	1	0.01	0.03	0.12	
1N	0	-1616	104	24	1	22	-161	1	0.01	0.03	0.12	
1O	0	-1616	-99	-43	1	-28	164	1	0.01	0.03	0.12	
1P	0	-1616	104	-43	1	-28	-161	1	0.01	0.03	0.12	
2	0	-2931	3	-16	0	-6	3	1	0.00	0.05	0.00	
1A	145	-1983	-30	75	2	-79	9	1	0.00	0.03	0.04	
1B	145	-1983	34	75	2	-79	0	1	0.00	0.03	0.04	
1C	145	-1983	-30	-94	2	100	9	1	0.00	0.03	0.05	
1D	145	-1983	34	-94	2	100	0	1	0.00	0.03	0.05	
1E	145	-1501	-30	75	2	-79	9	1	0.00	0.03	0.04	
1F	145	-1501	34	75	2	-79	0	1	0.00	0.03	0.04	
1G	145	-1501	-30	-94	2	100	9	1	0.00	0.03	0.05	
1H	145	-1501	34	-94	2	100	0	1	0.00	0.03	0.05	
1I	145	-1898	-99	24	1	-13	20	1	0.01	0.03	0.02	
1J	145	-1898	104	24	1	-13	-11	1	0.01	0.03	0.01	
1K	145	-1898	-99	-43	1	34	20	1	0.01	0.03	0.02	
1L	145	-1898	104	-43	1	34	-11	1	0.01	0.03	0.02	
1M	145	-1586	-99	24	1	-13	20	1	0.01	0.03	0.02	
1N	145	-1586	104	24	1	-13	-11	1	0.01	0.03	0.01	
1O	145	-1586	-99	-43	1	34	20	1	0.01	0.03	0.02	
1P	145	-1586	104	-43	1	34	-11	1	0.01	0.03	0.02	
2	145	-2892	3	-16	0	18	8	1	0.00	0.05	0.01	
1A	290	-1953	-30	75	2	-188	-35	1	0.00	0.03	0.09	
1B	290	-1953	34	75	2	-188	50	1	0.00	0.03	0.09	
1C	290	-1953	-30	-94	2	237	-35	1	0.00	0.03	0.11	
1D	290	-1953	34	-94	2	237	50	1	0.00	0.03	0.11	
1E	290	-1471	-30	75	2	-188	-35	1	0.00	0.02	0.09	
1F	290	-1471	34	75	2	-188	50	1	0.00	0.02	0.09	
1G	290	-1471	-30	-94	2	237	-35	1	0.00	0.02	0.11	
1H	290	-1471	34	-94	2	237	50	1	0.00	0.02	0.11	
1I	290	-1868	-99	24	1	-47	-124	1	0.01	0.03	0.09	
1J	290	-1868	104	24	1	-47	139	1	0.01	0.03	0.11	
1K	290	-1868	-99	-43	1	96	-124	1	0.01	0.03	0.09	
1L	290	-1868	104	-43	1	96	139	1	0.01	0.03	0.11	
1M	290	-1556	-99	24	1	-47	-124	1	0.01	0.03	0.09	
1N	290	-1556	104	24	1	-47	139	1	0.01	0.03	0.11	
1O	290	-1556	-99	-43	1	96	-124	1	0.01	0.03	0.09	
1P	290	-1556	104	-43	1	96	139	1	0.01	0.03	0.11	

2	290	-2854	3	-16	0	42	12	1	0.00	0.05	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2013	-188	53	1	0.4488	0.9938	0.9358	--	--	0.07	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1B	-2013	-188	50	1	0.4488	0.9938	0.9358	--	--	0.07	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1C	-2013	237	53	1	0.4488	0.9940	0.9358	--	--	0.07	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1D	-2013	237	50	1	0.4488	0.9940	0.9358	--	--	0.07	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1E	-1531	-188	53	1	0.4488	0.9953	0.9512	--	--	0.06	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1F	-1531	-188	50	1	0.4488	0.9953	0.9512	--	--	0.06	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1G	-1531	237	53	1	0.4488	0.9955	0.9512	--	--	0.06	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1H	-1531	237	50	1	0.4488	0.9955	0.9512	--	--	0.06	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1I	-1928	-47	164	1	0.4488	0.9825	0.9385	--	--	0.07	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1J	-1928	-47	-161	1	0.4488	0.9825	0.9385	--	--	0.07	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1K	-1928	96	164	1	0.4488	0.9889	0.9385	--	--	0.07	--	0.23	Snell. 'yx'= 125
1L	-1928	96	-161	1	0.4488	0.9889	0.9385	--	--	0.07	--	0.23	Snell. 'yx'= 125
1M	-1616	-47	164	1	0.4488	0.9854	0.9484	--	--	0.06	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1N	-1616	-47	-161	1	0.4488	0.9854	0.9484	--	--	0.06	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1O	-1616	96	164	1	0.4488	0.9907	0.9484	--	--	0.06	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1P	-1616	96	-161	1	0.4488	0.9907	0.9484	--	--	0.06	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
2	-2931	42	12	1	0.4488	0.9919	1.0786	--	--	0.11	--	0.14	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 12 NI 7 NF 58 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1270	-34	48	1	7	57	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	-1270	29	48	1	7	-44	1	0.00	0.02	0.03	
1C	0	-1270	-34	-69	1	-15	57	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	-1270	29	-69	1	-15	-44	1	0.00	0.02	0.03	
1E	0	-932	-34	48	1	7	57	1	0.00	0.02	0.04	
1F	0	-932	29	48	1	7	-44	1	0.00	0.02	0.03	
1G	0	-932	-34	-69	1	-15	57	1	0.00	0.02	0.04	
1H	0	-932	29	-69	1	-15	-44	1	0.00	0.02	0.03	
1I	0	-1203	-104	9	1	4	170	1	0.01	0.02	0.13	
1J	0	-1203	100	9	1	4	-157	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-1203	-104	-30	1	-11	170	1	0.01	0.02	0.13	
1L	0	-1203	100	-30	1	-11	-157	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-999	-104	9	1	4	170	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-999	100	9	1	4	-157	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-999	-104	-30	1	-11	170	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-999	100	-30	1	-11	-157	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-1821	-4	-18	0	-7	11	1	0.00	0.03	0.01	
1A	145	-1240	-34	48	1	105	8	1	0.00	0.02	0.05	
1B	145	-1240	29	48	1	105	-1	1	0.00	0.02	0.05	
1C	145	-1240	-34	-69	1	-82	8	1	0.00	0.02	0.04	
1D	145	-1240	29	-69	1	-82	-1	1	0.00	0.02	0.04	
1E	145	-902	-34	48	1	105	8	1	0.00	0.02	0.05	
1F	145	-902	29	48	1	105	-1	1	0.00	0.02	0.05	
1G	145	-902	-34	-69	1	-82	8	1	0.00	0.02	0.04	
1H	145	-902	29	-69	1	-82	-1	1	0.00	0.02	0.04	
1I	145	-1173	-104	9	1	-12	19	1	0.01	0.02	0.01	
1J	145	-1173	100	9	1	-12	-13	1	0.01	0.02	0.01	
1K	145	-1173	-104	-30	1	35	19	1	0.01	0.02	0.02	
1L	145	-1173	100	-30	1	35	-13	1	0.01	0.02	0.02	
1M	145	-969	-104	9	1	-12	19	1	0.01	0.02	0.01	
1N	145	-969	100	9	1	-12	-13	1	0.01	0.02	0.01	
1O	145	-969	-104	-30	1	35	19	1	0.01	0.02	0.02	
1P	145	-969	100	-30	1	35	-13	1	0.01	0.02	0.02	
2	145	-1782	-4	-18	0	19	5	1	0.00	0.03	0.01	
1A	290	-1210	-34	48	1	203	-41	1	0.00	0.02	0.09	
1B	290	-1210	29	48	1	203	41	1	0.00	0.02	0.09	
1C	290	-1210	-34	-69	1	-149	-41	1	0.00	0.02	0.07	
1D	290	-1210	29	-69	1	-149	41	1	0.00	0.02	0.07	
1E	290	-872	-34	48	1	203	-41	1	0.00	0.01	0.09	
1F	290	-872	29	48	1	203	41	1	0.00	0.01	0.09	
1G	290	-872	-34	-69	1	-149	-41	1	0.00	0.01	0.07	
1H	290	-872	29	-69	1	-149	41	1	0.00	0.01	0.07	
1I	290	-1143	-104	9	1	-28	-132	1	0.01	0.02	0.10	
1J	290	-1143	100	9	1	-28	132	1	0.01	0.02	0.10	
1K	290	-1143	-104	-30	1	82	-132	1	0.01	0.02	0.10	
1L	290	-1143	100	-30	1	82	132	1	0.01	0.02	0.10	
1M	290	-939	-104	9	1	-28	-132	1	0.01	0.02	0.10	
1N	290	-939	100	9	1	-28	132	1	0.01	0.02	0.10	
1O	290	-939	-104	-30	1	82	-132	1	0.01	0.02	0.10	
1P	290	-939	100	-30	1	82	132	1	0.01	0.02	0.10	
2	290	-1743	-4	-18	0	46	-0	1	0.00	0.03	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

			daN	daN*m									
1A	-1270	203	57	1	0.4488	1.0012	0.9595	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1B	-1270	203	-44	1	0.4488	1.0012	0.9595	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1C	-1270	-149	57	1	0.4488	1.0029	0.9595	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1D	-1270	-149	-44	1	0.4488	1.0029	0.9595	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1E	-932	203	57	1	0.4488	1.0009	0.9703	--	--	0.03	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1F	-932	203	-44	1	0.4488	1.0009	0.9703	--	--	0.03	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1G	-932	-149	57	1	0.4488	1.0021	0.9703	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'yx'= 125
1H	-932	-149	-44	1	0.4488	1.0021	0.9703	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'yx'= 125
1I	-1203	-28	170	1	0.4488	0.9971	0.9616	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1J	-1203	-28	-157	1	0.4488	0.9971	0.9616	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1K	-1203	82	170	1	0.4488	0.9970	0.9616	--	--	0.04	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1L	-1203	82	-157	1	0.4488	0.9970	0.9616	--	--	0.04	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1M	-999	-28	170	1	0.4488	0.9976	0.9681	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1N	-999	-28	-157	1	0.4488	0.9976	0.9681	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1O	-999	82	170	1	0.4488	0.9975	0.9681	--	--	0.04	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1P	-999	82	-157	1	0.4488	0.9975	0.9681	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
2	-1821	46	11	1	0.4488	0.9949	1.0186	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 13 NI 10 NF 55 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1354	-39	48	1	13	62	1	0.00	0.02	0.05	
1B	0	-1354	23	48	1	13	-38	1	0.00	0.02	0.03	
1C	0	-1354	-39	-64	1	-17	62	1	0.00	0.02	0.05	
1D	0	-1354	23	-64	1	-17	-38	1	0.00	0.02	0.03	
1E	0	-996	-39	48	1	13	62	1	0.00	0.02	0.05	
1F	0	-996	23	48	1	13	-38	1	0.00	0.02	0.03	
1G	0	-996	-39	-64	1	-17	62	1	0.00	0.02	0.05	
1H	0	-996	23	-64	1	-17	-38	1	0.00	0.02	0.03	
1I	0	-1278	-109	10	1	6	175	1	0.01	0.02	0.13	
1J	0	-1278	93	10	1	6	-151	1	0.01	0.02	0.11	
1K	0	-1278	-109	-27	1	-9	175	1	0.01	0.02	0.13	
1L	0	-1278	93	-27	1	-9	-151	1	0.01	0.02	0.11	
1M	0	-1072	-109	10	1	6	175	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-1072	93	10	1	6	-151	1	0.01	0.02	0.11	
1O	0	-1072	-109	-27	1	-9	175	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-1072	93	-27	1	-9	-151	1	0.01	0.02	0.11	
2	0	-1942	-13	-14	0	-3	20	1	0.00	0.03	0.01	
1A	145	-1325	-39	48	1	104	5	1	0.00	0.02	0.05	
1B	145	-1325	23	48	1	104	-5	1	0.00	0.02	0.05	
1C	145	-1325	-39	-64	1	-84	5	1	0.00	0.02	0.04	
1D	145	-1325	23	-64	1	-84	-5	1	0.00	0.02	0.04	
1E	145	-966	-39	48	1	104	5	1	0.00	0.02	0.05	
1F	145	-966	23	48	1	104	-5	1	0.00	0.02	0.05	
1G	145	-966	-39	-64	1	-84	5	1	0.00	0.02	0.04	
1H	145	-966	23	-64	1	-84	-5	1	0.00	0.02	0.04	
1I	145	-1249	-109	10	1	41	16	1	0.01	0.02	0.02	
1J	145	-1249	93	10	1	41	-16	1	0.01	0.02	0.02	
1K	145	-1249	-109	-27	1	-21	16	1	0.01	0.02	0.01	
1L	145	-1249	93	-27	1	-21	-16	1	0.01	0.02	0.01	
1M	145	-1042	-109	10	1	41	16	1	0.01	0.02	0.02	
1N	145	-1042	93	10	1	41	-16	1	0.01	0.02	0.02	
1O	145	-1042	-109	-27	1	-21	16	1	0.01	0.02	0.01	
1P	145	-1042	93	-27	1	-21	-16	1	0.01	0.02	0.01	
2	145	-1903	-13	-14	0	17	0	1	0.00	0.03	0.01	
1A	290	-1295	-39	48	1	195	-52	1	0.00	0.02	0.09	
1B	290	-1295	23	48	1	195	29	1	0.00	0.02	0.09	
1C	290	-1295	-39	-64	1	-152	-52	1	0.00	0.02	0.07	
1D	290	-1295	23	-64	1	-152	29	1	0.00	0.02	0.07	
1E	290	-937	-39	48	1	195	-52	1	0.00	0.02	0.09	
1F	290	-937	23	48	1	195	29	1	0.00	0.02	0.09	
1G	290	-937	-39	-64	1	-152	-52	1	0.00	0.02	0.07	
1H	290	-937	23	-64	1	-152	29	1	0.00	0.02	0.07	
1I	290	-1219	-109	10	1	76	-143	1	0.01	0.02	0.11	
1J	290	-1219	93	10	1	76	120	1	0.01	0.02	0.09	
1K	290	-1219	-109	-27	1	-32	-143	1	0.01	0.02	0.11	
1L	290	-1219	93	-27	1	-32	120	1	0.01	0.02	0.09	
1M	290	-1013	-109	10	1	76	-143	1	0.01	0.02	0.11	
1N	290	-1013	93	10	1	76	120	1	0.01	0.02	0.09	
1O	290	-1013	-109	-27	1	-32	-143	1	0.01	0.02	0.11	
1P	290	-1013	93	-27	1	-32	120	1	0.01	0.02	0.09	
2	290	-1864	-13	-14	0	37	-19	1	0.00	0.03	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1354	195	62	1	0.4488	1.0022	0.9568	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1B	-1354	195	-38	1	0.4488	1.0022	0.9568	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1C	-1354	-152	62	1	0.4488	1.0033	0.9568	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1D	-1354	-152	-38	1	0.4488	1.0033	0.9568	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1E	-996	195	62	1	0.4488	1.0016	0.9682	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125

1F	-996	195	-38	1	0.4488	1.0016	0.9682	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1G	-996	-152	62	1	0.4488	1.0025	0.9682	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1H	-996	-152	-38	1	0.4488	1.0025	0.9682	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'yx'= 125
1I	-1278	76	175	1	0.4488	1.0023	0.9592	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1J	-1278	76	-151	1	0.4488	1.0023	0.9592	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1K	-1278	-32	175	1	0.4488	1.0078	0.9592	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1L	-1278	-32	-151	1	0.4488	1.0078	0.9592	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1M	-1072	76	175	1	0.4488	1.0019	0.9658	--	--	0.04	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1N	-1072	76	-151	1	0.4488	1.0019	0.9658	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1O	-1072	-32	175	1	0.4488	1.0065	0.9658	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1P	-1072	-32	-151	1	0.4488	1.0065	0.9658	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
2	-1942	37	20	1	0.4488	0.9968	0.9380	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 14 NI 14 NF 51 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1337	-32	48	1	16	55	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	-1337	31	48	1	16	-45	1	0.00	0.02	0.03	
1C	0	-1337	-32	-63	1	-17	55	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	-1337	31	-63	1	-17	-45	1	0.00	0.02	0.03	
1E	0	-981	-32	48	1	16	55	1	0.00	0.02	0.04	
1F	0	-981	31	48	1	16	-45	1	0.00	0.02	0.03	
1G	0	-981	-32	-63	1	-17	55	1	0.00	0.02	0.04	
1H	0	-981	31	-63	1	-17	-45	1	0.00	0.02	0.03	
1I	0	-1259	-102	10	1	7	167	1	0.01	0.02	0.13	
1J	0	-1259	100	10	1	7	-158	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-1259	-102	-25	1	-8	167	1	0.01	0.02	0.13	
1L	0	-1259	100	-25	1	-8	-158	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-1059	-102	10	1	7	167	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-1059	100	10	1	7	-158	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-1059	-102	-25	1	-8	167	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-1059	100	-25	1	-8	-158	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-1915	-1	-13	0	-1	8	1	0.00	0.03	0.01	
1A	145	-1307	-32	48	1	105	9	1	0.00	0.02	0.05	
1B	145	-1307	31	48	1	105	-1	1	0.00	0.02	0.05	
1C	145	-1307	-32	-63	1	-85	9	1	0.00	0.02	0.04	
1D	145	-1307	31	-63	1	-85	-1	1	0.00	0.02	0.04	
1E	145	-952	-32	48	1	105	9	1	0.00	0.02	0.05	
1F	145	-952	31	48	1	105	-1	1	0.00	0.02	0.05	
1G	145	-952	-32	-63	1	-85	9	1	0.00	0.02	0.04	
1H	145	-952	31	-63	1	-85	-1	1	0.00	0.02	0.04	
1I	145	-1230	-102	10	1	41	20	1	0.01	0.02	0.02	
1J	145	-1230	100	10	1	41	-12	1	0.01	0.02	0.02	
1K	145	-1230	-102	-25	1	-20	20	1	0.01	0.02	0.02	
1L	145	-1230	100	-25	1	-20	-12	1	0.01	0.02	0.01	
1M	145	-1029	-102	10	1	41	20	1	0.01	0.02	0.02	
1N	145	-1029	100	10	1	41	-12	1	0.01	0.02	0.02	
1O	145	-1029	-102	-25	1	-20	20	1	0.01	0.02	0.02	
1P	145	-1029	100	-25	1	-20	-12	1	0.01	0.02	0.01	
2	145	-1876	-1	-13	0	17	6	1	0.00	0.03	0.01	
1A	290	-1278	-32	48	1	194	-38	1	0.00	0.02	0.09	
1B	290	-1278	31	48	1	194	44	1	0.00	0.02	0.09	
1C	290	-1278	-32	-63	1	-152	-38	1	0.00	0.02	0.07	
1D	290	-1278	31	-63	1	-152	44	1	0.00	0.02	0.07	
1E	290	-922	-32	48	1	194	-38	1	0.00	0.02	0.09	
1F	290	-922	31	48	1	194	44	1	0.00	0.02	0.09	
1G	290	-922	-32	-63	1	-152	-38	1	0.00	0.02	0.07	
1H	290	-922	31	-63	1	-152	44	1	0.00	0.02	0.07	
1I	290	-1200	-102	10	1	74	-128	1	0.01	0.02	0.10	
1J	290	-1200	100	10	1	74	133	1	0.01	0.02	0.10	
1K	290	-1200	-102	-25	1	-32	-128	1	0.01	0.02	0.10	
1L	290	-1200	100	-25	1	-32	133	1	0.01	0.02	0.10	
1M	290	-1000	-102	10	1	74	-128	1	0.01	0.02	0.10	
1N	290	-1000	100	10	1	74	133	1	0.01	0.02	0.10	
1O	290	-1000	-102	-25	1	-32	-128	1	0.01	0.02	0.10	
1P	290	-1000	100	-25	1	-32	133	1	0.01	0.02	0.10	
2	290	-1837	-1	-13	0	36	5	1	0.00	0.03	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1337	194	55	1	0.4488	1.0026	0.9574	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1B	-1337	194	-45	1	0.4488	1.0026	0.9574	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1C	-1337	-152	55	1	0.4488	1.0033	0.9574	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1D	-1337	-152	-45	1	0.4488	1.0033	0.9574	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1E	-981	194	55	1	0.4488	1.0019	0.9687	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1F	-981	194	-45	1	0.4488	1.0019	0.9687	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1G	-981	-152	55	1	0.4488	1.0024	0.9687	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1H	-981	-152	-45	1	0.4488	1.0024	0.9687	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'yx'= 125
1I	-1259	74	167	1	0.4488	1.0027	0.9598	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1J	-1259	74	-158	1	0.4488	1.0027	0.9598	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1K	-1259	-32	167	1	0.4488	1.0063	0.9598	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1L	-1259	-32	-158	1	0.4488	1.0063	0.9598	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1M	-1059	74	167	1	0.4488	1.0023	0.9662	--	--	0.04	--	0.20	Snell. 'yx'= 125

1N	-1059	74	-158	1	0.4488	1.0023	0.9662	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1O	-1059	-32	167	1	0.4488	1.0053	0.9662	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1P	-1059	-32	-158	1	0.4488	1.0053	0.9662	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
2	-1915	36	8	1	0.4488	0.9994	1.0980	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 15 NI 26 NF 39 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1866	-12	78	2	36	35	1	0.00	0.03	0.03	
1B	0	-1866	50	78	2	36	-65	1	0.00	0.03	0.05	
1C	0	-1866	-12	-92	2	-33	35	1	0.00	0.03	0.03	
1D	0	-1866	50	-92	2	-33	-65	1	0.00	0.03	0.05	
1E	0	-1390	-12	78	2	36	35	1	0.00	0.02	0.03	
1F	0	-1390	50	78	2	36	-65	1	0.00	0.02	0.05	
1G	0	-1390	-12	-92	2	-33	35	1	0.00	0.02	0.03	
1H	0	-1390	50	-92	2	-33	-65	1	0.00	0.02	0.05	
1I	0	-1714	-79	21	2	17	145	1	0.01	0.03	0.11	
1J	0	-1714	117	21	2	17	-174	1	0.01	0.03	0.13	
1K	0	-1714	-79	-35	2	-14	145	1	0.01	0.03	0.11	
1L	0	-1714	117	-35	2	-14	-174	1	0.01	0.03	0.13	
1M	0	-1542	-79	21	2	17	145	1	0.01	0.03	0.11	
1N	0	-1542	117	21	2	17	-174	1	0.01	0.03	0.13	
1O	0	-1542	-79	-35	2	-14	145	1	0.01	0.03	0.11	
1P	0	-1542	117	-35	2	-14	-174	1	0.01	0.03	0.13	
2	0	-2678	32	-11	3	4	-25	1	0.00	0.04	0.02	
1A	145	-1837	-12	78	2	-78	18	1	0.00	0.03	0.04	
1B	145	-1837	50	78	2	-78	8	1	0.00	0.03	0.04	
1C	145	-1837	-12	-92	2	100	18	1	0.00	0.03	0.05	
1D	145	-1837	50	-92	2	100	8	1	0.00	0.03	0.05	
1E	145	-1360	-12	78	2	-78	18	1	0.00	0.02	0.04	
1F	145	-1360	50	78	2	-78	8	1	0.00	0.02	0.04	
1G	145	-1360	-12	-92	2	100	18	1	0.00	0.02	0.05	
1H	145	-1360	50	-92	2	100	8	1	0.00	0.02	0.05	
1I	145	-1685	-79	21	2	-14	30	1	0.01	0.03	0.02	
1J	145	-1685	117	21	2	-14	-5	1	0.01	0.03	0.01	
1K	145	-1685	-79	-35	2	37	30	1	0.01	0.03	0.02	
1L	145	-1685	117	-35	2	37	-5	1	0.01	0.03	0.02	
1M	145	-1512	-79	21	2	-14	30	1	0.01	0.03	0.02	
1N	145	-1512	117	21	2	-14	-5	1	0.01	0.03	0.01	
1O	145	-1512	-79	-35	2	37	30	1	0.01	0.03	0.02	
1P	145	-1512	117	-35	2	37	-5	1	0.01	0.03	0.02	
2	145	-2640	32	-11	3	20	21	1	0.00	0.04	0.02	
1A	290	-1807	-12	78	2	-192	-0	1	0.00	0.03	0.09	
1B	290	-1807	50	78	2	-192	81	1	0.00	0.03	0.09	
1C	290	-1807	-12	-92	2	234	-0	1	0.00	0.03	0.11	
1D	290	-1807	50	-92	2	234	81	1	0.00	0.03	0.11	
1E	290	-1331	-12	78	2	-192	-0	1	0.00	0.02	0.09	
1F	290	-1331	50	78	2	-192	81	1	0.00	0.02	0.09	
1G	290	-1331	-12	-92	2	234	-0	1	0.00	0.02	0.11	
1H	290	-1331	50	-92	2	234	81	1	0.00	0.02	0.11	
1I	290	-1655	-79	21	2	-45	-84	1	0.01	0.03	0.06	
1J	290	-1655	117	21	2	-45	165	1	0.01	0.03	0.13	
1K	290	-1655	-79	-35	2	87	-84	1	0.01	0.03	0.06	
1L	290	-1655	117	-35	2	87	165	1	0.01	0.03	0.13	
1M	290	-1483	-79	21	2	-45	-84	1	0.01	0.02	0.06	
1N	290	-1483	117	21	2	-45	165	1	0.01	0.02	0.13	
1O	290	-1483	-79	-35	2	87	-84	1	0.01	0.02	0.06	
1P	290	-1483	117	-35	2	87	165	1	0.01	0.02	0.13	
2	290	-2601	32	-11	3	36	68	1	0.00	0.04	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1866	-192	35	1	0.4488	0.9932	1.0198	--	--	0.07	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1B	-1866	-192	81	1	0.4488	0.9932	0.9405	--	--	0.07	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1C	-1866	234	35	1	0.4488	0.9950	1.0198	--	--	0.07	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1D	-1866	234	81	1	0.4488	0.9950	0.9405	--	--	0.07	--	0.23	Snell. 'yx'= 125
1E	-1390	-192	35	1	0.4488	0.9950	1.0147	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1F	-1390	-192	81	1	0.4488	0.9950	0.9557	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1G	-1390	234	35	1	0.4488	0.9963	1.0147	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1H	-1390	234	81	1	0.4488	0.9963	0.9557	--	--	0.05	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1I	-1714	-45	145	1	0.4488	0.9876	0.9533	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1J	-1714	-45	-174	1	0.4488	0.9876	0.9453	--	--	0.06	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1K	-1714	87	145	1	0.4488	0.9949	0.9533	--	--	0.06	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1L	-1714	87	-174	1	0.4488	0.9949	0.9453	--	--	0.06	--	0.23	Snell. 'yx'= 125
1M	-1542	-45	145	1	0.4488	0.9888	0.9580	--	--	0.06	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1N	-1542	-45	-174	1	0.4488	0.9888	0.9508	--	--	0.06	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1O	-1542	87	145	1	0.4488	0.9954	0.9580	--	--	0.06	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1P	-1542	87	-174	1	0.4488	0.9954	0.9508	--	--	0.06	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
2	-2678	36	68	1	0.4488	1.0060	0.9651	--	--	0.10	--	0.17	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 16 NI 27 NF 38 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1809	-43	80	-2	37	65	1	0.00	0.03	0.05	
1B	0	-1809	17	80	-2	37	-33	1	0.00	0.03	0.03	
1C	0	-1809	-43	-86	-2	-26	65	1	0.00	0.03	0.05	
1D	0	-1809	17	-86	-2	-26	-33	1	0.00	0.03	0.03	
1E	0	-1341	-43	80	-2	37	65	1	0.00	0.02	0.05	
1F	0	-1341	17	80	-2	37	-33	1	0.00	0.02	0.03	
1G	0	-1341	-43	-86	-2	-26	65	1	0.00	0.02	0.05	
1H	0	-1341	17	-86	-2	-26	-33	1	0.00	0.02	0.03	
1I	0	-1669	-111	26	-2	22	175	1	0.01	0.03	0.13	
1J	0	-1669	85	26	-2	22	-144	1	0.01	0.03	0.11	
1K	0	-1669	-111	-32	-2	-11	175	1	0.01	0.03	0.13	
1L	0	-1669	85	-32	-2	-11	-144	1	0.01	0.03	0.11	
1M	0	-1481	-111	26	-2	22	175	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-1481	85	26	-2	22	-144	1	0.01	0.02	0.11	
1O	0	-1481	-111	-32	-2	-11	175	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-1481	85	-32	-2	-11	-144	1	0.01	0.02	0.11	
2	0	-2589	-22	-5	-3	10	26	1	0.00	0.04	0.02	
1A	145	-1779	-43	80	-2	-80	2	1	0.00	0.03	0.04	
1B	145	-1779	17	80	-2	-80	-9	1	0.00	0.03	0.04	
1C	145	-1779	-43	-86	-2	100	2	1	0.00	0.03	0.04	
1D	145	-1779	17	-86	-2	100	-9	1	0.00	0.03	0.04	
1E	145	-1312	-43	80	-2	-80	2	1	0.00	0.02	0.04	
1F	145	-1312	17	80	-2	-80	-9	1	0.00	0.02	0.04	
1G	145	-1312	-43	-86	-2	100	2	1	0.00	0.02	0.04	
1H	145	-1312	17	-86	-2	100	-9	1	0.00	0.02	0.04	
1I	145	-1639	-111	26	-2	-16	14	1	0.01	0.03	0.01	
1J	145	-1639	85	26	-2	-16	-21	1	0.01	0.03	0.02	
1K	145	-1639	-111	-32	-2	35	14	1	0.01	0.03	0.02	
1L	145	-1639	85	-32	-2	35	-21	1	0.01	0.03	0.02	
1M	145	-1452	-111	26	-2	-16	14	1	0.01	0.02	0.01	
1N	145	-1452	85	26	-2	-16	-21	1	0.01	0.02	0.02	
1O	145	-1452	-111	-32	-2	35	14	1	0.01	0.02	0.02	
1P	145	-1452	85	-32	-2	35	-21	1	0.01	0.02	0.02	
2	145	-2550	-22	-5	-3	17	-5	1	0.00	0.04	0.01	
1A	290	-1750	-43	80	-2	-197	-60	1	0.00	0.03	0.09	
1B	290	-1750	17	80	-2	-197	16	1	0.00	0.03	0.09	
1C	290	-1750	-43	-86	-2	225	-60	1	0.00	0.03	0.10	
1D	290	-1750	17	-86	-2	225	16	1	0.00	0.03	0.10	
1E	290	-1282	-43	80	-2	-197	-60	1	0.00	0.02	0.09	
1F	290	-1282	17	80	-2	-197	16	1	0.00	0.02	0.09	
1G	290	-1282	-43	-86	-2	225	-60	1	0.00	0.02	0.10	
1H	290	-1282	17	-86	-2	225	16	1	0.00	0.02	0.10	
1I	290	-1610	-111	26	-2	-53	-146	1	0.01	0.03	0.11	
1J	290	-1610	85	26	-2	-53	102	1	0.01	0.03	0.08	
1K	290	-1610	-111	-32	-2	81	-146	1	0.01	0.03	0.11	
1L	290	-1610	85	-32	-2	81	102	1	0.01	0.03	0.08	
1M	290	-1422	-111	26	-2	-53	-146	1	0.01	0.02	0.11	
1N	290	-1422	85	26	-2	-53	102	1	0.01	0.02	0.08	
1O	290	-1422	-111	-32	-2	81	-146	1	0.01	0.02	0.11	
1P	290	-1422	85	-32	-2	81	102	1	0.01	0.02	0.08	
2	290	-2512	-22	-5	-3	24	-37	1	0.00	0.04	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1809	-197	65	1	0.4488	0.9936	0.9423	--	--	0.07	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1B	-1809	-197	-33	1	0.4488	0.9936	0.9624	--	--	0.07	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1C	-1809	225	65	1	0.4488	0.9961	0.9423	--	--	0.07	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1D	-1809	225	-33	1	0.4488	0.9961	0.9624	--	--	0.07	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1E	-1341	-197	65	1	0.4488	0.9952	0.9572	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1F	-1341	-197	-33	1	0.4488	0.9952	0.9721	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1G	-1341	225	65	1	0.4488	0.9971	0.9572	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1H	-1341	225	-33	1	0.4488	0.9971	0.9721	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1I	-1669	-53	175	1	0.4488	0.9864	0.9468	--	--	0.06	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1J	-1669	-53	-144	1	0.4488	0.9864	0.9468	--	--	0.06	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1K	-1669	81	175	1	0.4488	0.9956	0.9468	--	--	0.06	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1L	-1669	81	-144	1	0.4488	0.9956	0.9468	--	--	0.06	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1M	-1481	-53	175	1	0.4488	0.9879	0.9527	--	--	0.06	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1N	-1481	-53	-144	1	0.4488	0.9879	0.9527	--	--	0.06	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1O	-1481	81	175	1	0.4488	0.9961	0.9527	--	--	0.06	--	0.22	Snell. 'yx'= 125
1P	-1481	81	-144	1	0.4488	0.9961	0.9527	--	--	0.06	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
2	-2589	24	-37	1	0.4488	1.0224	0.9174	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 17 NI 31 NF 34 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1073	-29	46	2	36	51	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	-1073	31	46	2	36	-47	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	-1073	-29	-56	2	-23	51	1	0.00	0.02	0.04	

1D	0	-1073	31	-56	2	-23	-47	1	0.00	0.02	0.04
1E	0	-713	-29	46	2	36	51	1	0.00	0.01	0.04
1F	0	-713	31	46	2	36	-47	1	0.00	0.01	0.04
1G	0	-713	-29	-56	2	-23	51	1	0.00	0.01	0.04
1H	0	-713	31	-56	2	-23	-47	1	0.00	0.01	0.04
1I	0	-1017	-96	16	1	26	161	1	0.01	0.02	0.12
1J	0	-1017	98	16	1	26	-156	1	0.01	0.02	0.12
1K	0	-1017	-96	-26	1	-13	161	1	0.01	0.02	0.12
1L	0	-1017	98	-26	1	-13	-156	1	0.01	0.02	0.12
1M	0	-769	-96	16	1	26	161	1	0.01	0.01	0.12
1N	0	-769	98	16	1	26	-156	1	0.01	0.01	0.12
1O	0	-769	-96	-26	1	-13	161	1	0.01	0.01	0.12
1P	0	-769	98	-26	1	-13	-156	1	0.01	0.01	0.12
2	0	-1466	1	-8	0	11	4	1	0.00	0.02	0.01
1A	145	-1044	-29	46	2	112	9	1	0.00	0.02	0.05
1B	145	-1044	31	46	2	112	-2	1	0.00	0.02	0.05
1C	145	-1044	-29	-56	2	-86	9	1	0.00	0.02	0.04
1D	145	-1044	31	-56	2	-86	-2	1	0.00	0.02	0.04
1E	145	-683	-29	46	2	112	9	1	0.00	0.01	0.05
1F	145	-683	31	46	2	112	-2	1	0.00	0.01	0.05
1G	145	-683	-29	-56	2	-86	9	1	0.00	0.01	0.04
1H	145	-683	31	-56	2	-86	-2	1	0.00	0.01	0.04
1I	145	-987	-96	16	1	-5	21	1	0.01	0.02	0.02
1J	145	-987	98	16	1	-5	-14	1	0.01	0.02	0.01
1K	145	-987	-96	-26	1	31	21	1	0.01	0.02	0.02
1L	145	-987	98	-26	1	31	-14	1	0.01	0.02	0.01
1M	145	-739	-96	16	1	-5	21	1	0.01	0.01	0.02
1N	145	-739	98	16	1	-5	-14	1	0.01	0.01	0.01
1O	145	-739	-96	-26	1	31	21	1	0.01	0.01	0.02
1P	145	-739	98	-26	1	31	-14	1	0.01	0.01	0.01
2	145	-1428	1	-8	0	22	6	1	0.00	0.02	0.01
1A	290	-1014	-29	46	2	189	-34	1	0.00	0.02	0.09
1B	290	-1014	31	46	2	189	44	1	0.00	0.02	0.09
1C	290	-1014	-29	-56	2	-149	-34	1	0.00	0.02	0.07
1D	290	-1014	31	-56	2	-149	44	1	0.00	0.02	0.07
1E	290	-654	-29	46	2	189	-34	1	0.00	0.01	0.09
1F	290	-654	31	46	2	189	44	1	0.00	0.01	0.09
1G	290	-654	-29	-56	2	-149	-34	1	0.00	0.01	0.07
1H	290	-654	31	-56	2	-149	44	1	0.00	0.01	0.07
1I	290	-958	-96	16	1	-37	-118	1	0.01	0.02	0.09
1J	290	-958	98	16	1	-37	128	1	0.01	0.02	0.10
1K	290	-958	-96	-26	1	76	-118	1	0.01	0.02	0.09
1L	290	-958	98	-26	1	76	128	1	0.01	0.02	0.10
1M	290	-710	-96	16	1	-37	-118	1	0.01	0.01	0.09
1N	290	-710	98	16	1	-37	128	1	0.01	0.01	0.10
1O	290	-710	-96	-26	1	76	-118	1	0.01	0.01	0.09
1P	290	-710	98	-26	1	76	128	1	0.01	0.01	0.10
2	290	-1389	1	-8	0	33	8	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1073	189	51	1	0.4488	1.0044	0.9658	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1B	-1073	189	-47	1	0.4488	1.0044	0.9658	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1C	-1073	-149	51	1	0.4488	1.0036	0.9658	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1D	-1073	-149	-47	1	0.4488	1.0036	0.9658	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'yx'= 125
1E	-713	189	51	1	0.4488	1.0029	0.9772	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1F	-713	189	-47	1	0.4488	1.0029	0.9772	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1G	-713	-149	51	1	0.4488	1.0024	0.9772	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'yx'= 125
1H	-713	-149	-47	1	0.4488	1.0024	0.9772	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'yx'= 125
1I	-1017	-37	161	1	0.4488	0.9855	0.9675	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1J	-1017	-37	-156	1	0.4488	0.9855	0.9675	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1K	-1017	76	161	1	0.4488	0.9966	0.9675	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1L	-1017	76	-156	1	0.4488	0.9966	0.9675	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1M	-769	-37	161	1	0.4488	0.9890	0.9755	--	--	0.03	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1N	-769	-37	-156	1	0.4488	0.9890	0.9755	--	--	0.03	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1O	-769	76	161	1	0.4488	0.9974	0.9755	--	--	0.03	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1P	-769	76	-156	1	0.4488	0.9974	0.9755	--	--	0.03	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
2	-1466	33	8	1	0.4488	1.0104	1.0620	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 18 NI 19 NF 46 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1325	-27	47	1	11	50	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	-1325	36	47	1	11	-50	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	-1325	-27	-67	1	-13	50	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	-1325	36	-67	1	-13	-50	1	0.00	0.02	0.04	
1E	0	-963	-27	47	1	11	50	1	0.00	0.02	0.04	
1F	0	-963	36	47	1	11	-50	1	0.00	0.02	0.04	
1G	0	-963	-27	-67	1	-13	50	1	0.00	0.02	0.04	
1H	0	-963	36	-67	1	-13	-50	1	0.00	0.02	0.04	
1I	0	-1248	-95	8	1	4	161	1	0.01	0.02	0.12	
1J	0	-1248	104	8	1	4	-162	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-1248	-95	-28	1	-7	161	1	0.01	0.02	0.12	

1L	0	-1248	104	-28	1	-7	-162	1	0.01	0.02	0.12
1M	0	-1040	-95	8	1	4	161	1	0.01	0.02	0.12
1N	0	-1040	104	8	1	4	-162	1	0.01	0.02	0.12
1O	0	-1040	-95	-28	1	-7	161	1	0.01	0.02	0.12
1P	0	-1040	104	-28	1	-7	-162	1	0.01	0.02	0.12
2	0	-1889	8	-17	0	-3	-1	1	0.00	0.03	0.00
1A	145	-1295	-27	47	1	106	11	1	0.00	0.02	0.05
1B	145	-1295	36	47	1	106	1	1	0.00	0.02	0.05
1C	145	-1295	-27	-67	1	-80	11	1	0.00	0.02	0.04
1D	145	-1295	36	-67	1	-80	1	1	0.00	0.02	0.04
1E	145	-933	-27	47	1	106	11	1	0.00	0.02	0.05
1F	145	-933	36	47	1	106	1	1	0.00	0.02	0.05
1G	145	-933	-27	-67	1	-80	11	1	0.00	0.02	0.04
1H	145	-933	36	-67	1	-80	1	1	0.00	0.02	0.04
1I	145	-1218	-95	8	1	43	23	1	0.01	0.02	0.02
1J	145	-1218	104	8	1	43	-10	1	0.01	0.02	0.02
1K	145	-1218	-95	-28	1	-17	23	1	0.01	0.02	0.02
1L	145	-1218	104	-28	1	-17	-10	1	0.01	0.02	0.01
1M	145	-1010	-95	8	1	43	23	1	0.01	0.02	0.02
1N	145	-1010	104	8	1	43	-10	1	0.01	0.02	0.02
1O	145	-1010	-95	-28	1	-17	23	1	0.01	0.02	0.02
1P	145	-1010	104	-28	1	-17	-10	1	0.01	0.02	0.01
2	145	-1850	8	-17	0	22	10	1	0.00	0.03	0.01
1A	290	-1265	-27	47	1	202	-28	1	0.00	0.02	0.09
1B	290	-1265	36	47	1	202	53	1	0.00	0.02	0.09
1C	290	-1265	-27	-67	1	-147	-28	1	0.00	0.02	0.07
1D	290	-1265	36	-67	1	-147	53	1	0.00	0.02	0.07
1E	290	-903	-27	47	1	202	-28	1	0.00	0.02	0.09
1F	290	-903	36	47	1	202	53	1	0.00	0.02	0.09
1G	290	-903	-27	-67	1	-147	-28	1	0.00	0.02	0.07
1H	290	-903	36	-67	1	-147	53	1	0.00	0.02	0.07
1I	290	-1188	-95	8	1	81	-115	1	0.01	0.02	0.09
1J	290	-1188	104	8	1	81	141	1	0.01	0.02	0.11
1K	290	-1188	-95	-28	1	-26	-115	1	0.01	0.02	0.09
1L	290	-1188	104	-28	1	-26	141	1	0.01	0.02	0.11
1M	290	-980	-95	8	1	81	-115	1	0.01	0.02	0.09
1N	290	-980	104	8	1	81	141	1	0.01	0.02	0.11
1O	290	-980	-95	-28	1	-26	-115	1	0.01	0.02	0.09
1P	290	-980	104	-28	1	-26	141	1	0.01	0.02	0.11
2	290	-1811	8	-17	0	47	22	1	0.00	0.03	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1325	202	50	1	0.4488	1.0017	0.9659	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1B	-1325	202	53	1	0.4488	1.0017	0.9577	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1C	-1325	-147	50	1	0.4488	1.0027	0.9659	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1D	-1325	-147	53	1	0.4488	1.0027	0.9577	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1E	-963	202	50	1	0.4488	1.0012	0.9752	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1F	-963	202	53	1	0.4488	1.0012	0.9693	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1G	-963	-147	50	1	0.4488	1.0020	0.9752	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'yx'= 125
1H	-963	-147	53	1	0.4488	1.0020	0.9693	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'yx'= 125
1I	-1248	81	161	1	0.4488	1.0017	0.9602	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1J	-1248	81	-162	1	0.4488	1.0017	0.9602	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1K	-1248	-26	161	1	0.4488	1.0073	0.9602	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1L	-1248	-26	-162	1	0.4488	1.0073	0.9602	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1M	-1040	81	161	1	0.4488	1.0014	0.9668	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1N	-1040	81	-162	1	0.4488	1.0014	0.9668	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1O	-1040	-26	161	1	0.4488	1.0061	0.9668	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1P	-1040	-26	-162	1	0.4488	1.0061	0.9668	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
2	-1889	47	22	1	0.4488	0.9982	1.0173	--	--	0.07	--	0.11	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 19 NI 15 NF 50 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1364	-37	47	1	16	60	1	0.00	0.02	0.05	
1B	0	-1364	25	47	1	16	-40	1	0.00	0.02	0.03	
1C	0	-1364	-37	-64	1	-16	60	1	0.00	0.02	0.05	
1D	0	-1364	25	-64	1	-16	-40	1	0.00	0.02	0.03	
1E	0	-1002	-37	47	1	16	60	1	0.00	0.02	0.05	
1F	0	-1002	25	47	1	16	-40	1	0.00	0.02	0.03	
1G	0	-1002	-37	-64	1	-16	60	1	0.00	0.02	0.05	
1H	0	-1002	25	-64	1	-16	-40	1	0.00	0.02	0.03	
1I	0	-1287	-107	9	1	6	172	1	0.01	0.02	0.13	
1J	0	-1287	94	9	1	6	-152	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-1287	-107	-26	1	-6	172	1	0.01	0.02	0.13	
1L	0	-1287	94	-26	1	-6	-152	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-1079	-107	9	1	6	172	1	0.01	0.02	0.13	
1N	0	-1079	94	9	1	6	-152	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-1079	-107	-26	1	-6	172	1	0.01	0.02	0.13	
1P	0	-1079	94	-26	1	-6	-152	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-1954	-10	-15	0	-1	16	1	0.00	0.03	0.01	
1A	145	-1334	-37	47	1	107	6	1	0.00	0.02	0.05	

1B	145	-1334	25	47	1	107	-4	1	0.00	0.02	0.05
1C	145	-1334	-37	-64	1	-82	6	1	0.00	0.02	0.04
1D	145	-1334	25	-64	1	-82	-4	1	0.00	0.02	0.04
1E	145	-972	-37	47	1	107	6	1	0.00	0.02	0.05
1F	145	-972	25	47	1	107	-4	1	0.00	0.02	0.05
1G	145	-972	-37	-64	1	-82	6	1	0.00	0.02	0.04
1H	145	-972	25	-64	1	-82	-4	1	0.00	0.02	0.04
1I	145	-1257	-107	9	1	42	17	1	0.01	0.02	0.02
1J	145	-1257	94	9	1	42	-15	1	0.01	0.02	0.02
1K	145	-1257	-107	-26	1	-17	17	1	0.01	0.02	0.01
1L	145	-1257	94	-26	1	-17	-15	1	0.01	0.02	0.01
1M	145	-1049	-107	9	1	42	17	1	0.01	0.02	0.02
1N	145	-1049	94	9	1	42	-15	1	0.01	0.02	0.02
1O	145	-1049	-107	-26	1	-17	17	1	0.01	0.02	0.01
1P	145	-1049	94	-26	1	-17	-15	1	0.01	0.02	0.01
2	145	-1916	-10	-15	0	21	2	1	0.00	0.03	0.01
1A	290	-1304	-37	47	1	199	-48	1	0.00	0.02	0.09
1B	290	-1304	25	47	1	199	32	1	0.00	0.02	0.09
1C	290	-1304	-37	-64	1	-149	-48	1	0.00	0.02	0.07
1D	290	-1304	25	-64	1	-149	32	1	0.00	0.02	0.07
1E	290	-942	-37	47	1	199	-48	1	0.00	0.02	0.09
1F	290	-942	25	47	1	199	32	1	0.00	0.02	0.09
1G	290	-942	-37	-64	1	-149	-48	1	0.00	0.02	0.07
1H	290	-942	25	-64	1	-149	32	1	0.00	0.02	0.07
1I	290	-1227	-107	9	1	78	-138	1	0.01	0.02	0.10
1J	290	-1227	94	9	1	78	122	1	0.01	0.02	0.09
1K	290	-1227	-107	-26	1	-28	-138	1	0.01	0.02	0.10
1L	290	-1227	94	-26	1	-28	122	1	0.01	0.02	0.09
1M	290	-1019	-107	9	1	78	-138	1	0.01	0.02	0.10
1N	290	-1019	94	9	1	78	122	1	0.01	0.02	0.09
1O	290	-1019	-107	-26	1	-28	-138	1	0.01	0.02	0.10
1P	290	-1019	94	-26	1	-28	122	1	0.01	0.02	0.09
2	290	-1877	-10	-15	0	43	-13	1	0.00	0.03	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1364	199	60	1	0.4488	1.0025	0.9565	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1B	-1364	199	-40	1	0.4488	1.0025	0.9565	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1C	-1364	-149	60	1	0.4488	1.0033	0.9565	--	--	0.05	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1D	-1364	-149	-40	1	0.4488	1.0033	0.9565	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1E	-1002	199	60	1	0.4488	1.0018	0.9680	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1F	-1002	199	-40	1	0.4488	1.0018	0.9680	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
1G	-1002	-149	60	1	0.4488	1.0024	0.9680	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1H	-1002	-149	-40	1	0.4488	1.0024	0.9680	--	--	0.04	--	0.13	Snell. 'yx'= 125
1I	-1287	78	172	1	0.4488	1.0023	0.9589	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1J	-1287	78	-152	1	0.4488	1.0023	0.9589	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1K	-1287	-28	172	1	0.4488	1.0063	0.9589	--	--	0.05	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1L	-1287	-28	-152	1	0.4488	1.0063	0.9589	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1M	-1079	78	172	1	0.4488	1.0019	0.9656	--	--	0.04	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1N	-1079	78	-152	1	0.4488	1.0019	0.9656	--	--	0.04	--	0.19	Snell. 'yx'= 125
1O	-1079	-28	172	1	0.4488	1.0053	0.9656	--	--	0.04	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1P	-1079	-28	-152	1	0.4488	1.0053	0.9656	--	--	0.04	--	0.16	Snell. 'yx'= 125
2	-1954	43	16	1	0.4488	0.9998	0.9377	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'yx'= 125

ASTA NUM. 20 NI 22 NF 43 Lungh. 290.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1361	-30	49	1	3	52	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	-1361	32	49	1	3	-47	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	-1361	-30	-73	1	-8	52	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	-1361	32	-73	1	-8	-47	1	0.00	0.02	0.04	
1E	0	-1019	-30	49	1	3	52	1	0.00	0.02	0.04	
1F	0	-1019	32	49	1	3	-47	1	0.00	0.02	0.04	
1G	0	-1019	-30	-73	1	-8	52	1	0.00	0.02	0.04	
1H	0	-1019	32	-73	1	-8	-47	1	0.00	0.02	0.04	
1I	0	-1269	-98	8	1	3	163	1	0.01	0.02	0.12	
1J	0	-1269	100	8	1	3	-158	1	0.01	0.02	0.12	
1K	0	-1269	-98	-32	1	-7	163	1	0.01	0.02	0.12	
1L	0	-1269	100	-32	1	-7	-158	1	0.01	0.02	0.12	
1M	0	-1111	-98	8	1	3	163	1	0.01	0.02	0.12	
1N	0	-1111	100	8	1	3	-158	1	0.01	0.02	0.12	
1O	0	-1111	-98	-32	1	-7	163	1	0.01	0.02	0.12	
1P	0	-1111	100	-32	1	-7	-158	1	0.01	0.02	0.12	
2	0	-1968	1	-20	0	-4	5	1	0.00	0.03	0.00	
1A	145	-1331	-30	49	1	107	9	1	0.00	0.02	0.05	
1B	145	-1331	32	49	1	107	-1	1	0.00	0.02	0.05	
1C	145	-1331	-30	-73	1	-77	9	1	0.00	0.02	0.03	
1D	145	-1331	32	-73	1	-77	-1	1	0.00	0.02	0.03	
1E	145	-989	-30	49	1	107	9	1	0.00	0.02	0.05	
1F	145	-989	32	49	1	107	-1	1	0.00	0.02	0.05	
1G	145	-989	-30	-73	1	-77	9	1	0.00	0.02	0.03	
1H	145	-989	32	-73	1	-77	-1	1	0.00	0.02	0.03	
1I	145	-1239	-98	8	1	-10	21	1	0.01	0.02	0.02	

1J	145	-1239	100	8	1	-10	-13	1	0.01	0.02	0.01
1K	145	-1239	-98	-32	1	40	21	1	0.01	0.02	0.02
1L	145	-1239	100	-32	1	40	-13	1	0.01	0.02	0.02
1M	145	-1081	-98	8	1	-10	21	1	0.01	0.02	0.02
1N	145	-1081	100	8	1	-10	-13	1	0.01	0.02	0.01
1O	145	-1081	-98	-32	1	40	21	1	0.01	0.02	0.02
1P	145	-1081	100	-32	1	40	-13	1	0.01	0.02	0.02
2	145	-1929	1	-20	0	25	7	1	0.00	0.03	0.01
1A	290	-1301	-30	49	1	210	-34	1	0.00	0.02	0.10
1B	290	-1301	32	49	1	210	45	1	0.00	0.02	0.10
1C	290	-1301	-30	-73	1	-146	-34	1	0.00	0.02	0.07
1D	290	-1301	32	-73	1	-146	45	1	0.00	0.02	0.07
1E	290	-959	-30	49	1	210	-34	1	0.00	0.02	0.10
1F	290	-959	32	49	1	210	45	1	0.00	0.02	0.10
1G	290	-959	-30	-73	1	-146	-34	1	0.00	0.02	0.07
1H	290	-959	32	-73	1	-146	45	1	0.00	0.02	0.07
1I	290	-1209	-98	8	1	-23	-122	1	0.01	0.02	0.09
1J	290	-1209	100	8	1	-23	132	1	0.01	0.02	0.10
1K	290	-1209	-98	-32	1	87	-122	1	0.01	0.02	0.09
1L	290	-1209	100	-32	1	87	132	1	0.01	0.02	0.10
1M	290	-1051	-98	8	1	-23	-122	1	0.01	0.02	0.09
1N	290	-1051	100	8	1	-23	132	1	0.01	0.02	0.10
1O	290	-1051	-98	-32	1	87	-122	1	0.01	0.02	0.09
1P	290	-1051	100	-32	1	87	132	1	0.01	0.02	0.10
2	290	-1890	1	-20	0	54	9	1	0.00	0.03	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	----------											
	daN	daN*m											
1A	-1361	210	52	1	0.4488	1.0007	0.9566	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1B	-1361	210	-47	1	0.4488	1.0007	0.9566	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1C	-1361	-146	52	1	0.4488	1.0018	0.9566	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1D	-1361	-146	-47	1	0.4488	1.0018	0.9566	--	--	0.05	--	0.15	Snell. 'yx'= 125
1E	-1019	210	52	1	0.4488	1.0005	0.9675	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1F	-1019	210	-47	1	0.4488	1.0005	0.9675	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1G	-1019	-146	52	1	0.4488	1.0013	0.9675	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'yx'= 125
1H	-1019	-146	-47	1	0.4488	1.0013	0.9675	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'yx'= 125
1I	-1269	-23	163	1	0.4488	0.9974	0.9595	--	--	0.05	--	0.18	Snell. 'yx'= 125
1J	-1269	-23	-158	1	0.4488	0.9974	0.9595	--	--	0.05	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1K	-1269	87	163	1	0.4488	0.9981	0.9595	--	--	0.05	--	0.21	Snell. 'yx'= 125
1L	-1269	87	-158	1	0.4488	0.9981	0.9595	--	--	0.05	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1M	-1111	-23	163	1	0.4488	0.9977	0.9646	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1N	-1111	-23	-158	1	0.4488	0.9977	0.9646	--	--	0.04	--	0.17	Snell. 'yx'= 125
1O	-1111	87	163	1	0.4488	0.9984	0.9646	--	--	0.04	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
1P	-1111	87	-158	1	0.4488	0.9984	0.9646	--	--	0.04	--	0.20	Snell. 'yx'= 125
2	-1968	54	9	1	0.4488	0.9974	1.0901	--	--	0.07	--	0.11	Snell. 'yx'= 125

Lavoro: **01647 STRUTTURA ESTERNA** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
Gruppo: **2** Descrizione: **SAETTE**
Tabella: **Tabella pilastri** Struttura: **Nuova**
Tipo acciaio: **S 235** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica yx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
Tipologia sismica zx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 23 NF 11 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-103	471	3	1	-1	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1B	0	-103	483	3	1	-1	-64	1	0.08	0.01	0.15	
1C	0	-103	471	-1	1	-1	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1D	0	-103	483	-1	1	-1	-64	1	0.08	0.01	0.15	
1E	0	-102	471	3	1	-1	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1F	0	-102	483	3	1	-1	-64	1	0.08	0.00	0.15	
1G	0	-102	471	-1	1	-1	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1H	0	-102	483	-1	1	-1	-64	1	0.08	0.00	0.15	
1I	0	-103	471	8	1	-0	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1J	0	-103	482	8	1	-0	-64	1	0.08	0.01	0.15	
1K	0	-103	471	-5	1	-1	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1L	0	-103	482	-5	1	-1	-64	1	0.08	0.01	0.15	
1M	0	-102	471	8	1	-0	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1N	0	-102	482	8	1	-0	-64	1	0.08	0.00	0.15	
1O	0	-102	471	-5	1	-1	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1P	0	-102	482	-5	1	-1	-64	1	0.08	0.00	0.15	
2	0	-177	814	2	1	-2	-108	1	0.14	0.01	0.25	
1A	10	-102	471	3	1	-1	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1B	10	-102	483	3	1	-1	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1C	10	-102	471	-1	1	-1	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1D	10	-102	483	-1	1	-1	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1E	10	-101	471	3	1	-1	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1F	10	-101	483	3	1	-1	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1G	10	-101	471	-1	1	-1	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1H	10	-101	483	-1	1	-1	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1I	10	-102	471	8	1	-1	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1J	10	-102	482	8	1	-1	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1K	10	-102	471	-5	1	-1	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1L	10	-102	482	-5	1	-1	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1M	10	-101	471	8	1	-1	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1N	10	-101	482	8	1	-1	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1O	10	-101	471	-5	1	-1	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1P	10	-101	482	-5	1	-1	-18	1	0.08	0.00	0.04	
2	10	-176	814	2	1	-2	-31	1	0.14	0.01	0.07	
1A	19	-102	471	3	1	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1B	19	-102	483	3	1	-1	28	1	0.08	0.00	0.06	
1C	19	-102	471	-1	1	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1D	19	-102	483	-1	1	-1	28	1	0.08	0.00	0.06	
1E	19	-100	471	3	1	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1F	19	-100	483	3	1	-1	28	1	0.08	0.00	0.06	
1G	19	-100	471	-1	1	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1H	19	-100	483	-1	1	-1	28	1	0.08	0.00	0.06	
1I	19	-102	471	8	1	-2	27	1	0.08	0.00	0.06	
1J	19	-102	482	8	1	-2	28	1	0.08	0.00	0.06	
1K	19	-102	471	-5	1	-0	27	1	0.08	0.00	0.06	
1L	19	-102	482	-5	1	-0	28	1	0.08	0.00	0.06	
1M	19	-100	471	8	1	-2	27	1	0.08	0.00	0.06	
1N	19	-100	482	8	1	-2	28	1	0.08	0.00	0.06	
1O	19	-100	471	-5	1	-0	27	1	0.08	0.00	0.06	
1P	19	-100	482	-5	1	-0	28	1	0.08	0.00	0.06	
2	19	-175	814	2	1	-2	46	1	0.14	0.01	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-103	-1	-63	1	1.0000	0.9995	0.9989	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1B	-103	-1	-64	1	1.0000	0.9995	0.9989	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 8
1C	-103	-1	-63	1	1.0000	0.9996	0.9989	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1D	-103	-1	-64	1	1.0000	0.9996	0.9989	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 8
1E	-102	-1	-63	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1F	-102	-1	-64	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'= 8

1G	-102	-1	-63	1	1.0000	0.9996	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1H	-102	-1	-64	1	1.0000	0.9996	0.9990	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'=	8
1I	-103	-2	-63	1	1.0000	0.9993	0.9989	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'=	8
1J	-103	-2	-64	1	1.0000	0.9993	0.9989	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'=	8
1K	-103	-1	-63	1	1.0000	0.9994	0.9989	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1L	-103	-1	-64	1	1.0000	0.9994	0.9989	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'=	8
1M	-102	-2	-63	1	1.0000	0.9993	0.9990	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'=	8
1N	-102	-2	-64	1	1.0000	0.9993	0.9990	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'=	8
1O	-102	-1	-63	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1P	-102	-1	-64	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.16	Snell. 'zx'=	8
2	-177	-2	-109	1	1.0000	0.9995	0.9982	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'=	8

ASTA NUM. 2 NI 24 NF 18 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-85	-338	3	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1B	0	-85	-332	3	-1	-1	43	1	0.06	0.00	0.10	
1C	0	-85	-338	-1	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1D	0	-85	-332	-1	-1	-1	43	1	0.06	0.00	0.10	
1E	0	-84	-338	3	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1F	0	-84	-332	3	-1	-1	43	1	0.06	0.00	0.10	
1G	0	-84	-338	-1	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1H	0	-84	-332	-1	-1	-1	43	1	0.06	0.00	0.10	
1I	0	-85	-338	7	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1J	0	-85	-333	7	-1	-1	43	1	0.06	0.00	0.10	
1K	0	-85	-338	-4	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1L	0	-85	-333	-4	-1	-1	43	1	0.06	0.00	0.10	
1M	0	-84	-338	7	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1N	0	-84	-333	7	-1	-1	43	1	0.06	0.00	0.10	
1O	0	-84	-338	-4	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1P	0	-84	-333	-4	-1	-1	43	1	0.06	0.00	0.10	
2	0	-146	-572	2	-1	-2	75	1	0.10	0.01	0.17	
1A	10	-84	-338	3	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1B	10	-84	-332	3	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1C	10	-84	-338	-1	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1D	10	-84	-332	-1	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1E	10	-83	-338	3	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1F	10	-83	-332	3	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1G	10	-83	-338	-1	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1H	10	-83	-332	-1	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1I	10	-84	-338	7	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1J	10	-84	-333	7	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1K	10	-84	-338	-4	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1L	10	-84	-333	-4	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1M	10	-83	-338	7	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1N	10	-83	-333	7	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1O	10	-83	-338	-4	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
1P	10	-83	-333	-4	-1	-1	12	1	0.06	0.00	0.03	
2	10	-145	-572	2	-1	-2	21	1	0.10	0.01	0.05	
1A	19	-83	-338	3	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1B	19	-83	-332	3	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1C	19	-83	-338	-1	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1D	19	-83	-332	-1	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1E	19	-82	-338	3	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1F	19	-82	-332	3	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1G	19	-82	-338	-1	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1H	19	-82	-332	-1	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1I	19	-83	-338	7	-1	-2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1J	19	-83	-333	7	-1	-2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1K	19	-83	-338	-4	-1	-0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1L	19	-83	-333	-4	-1	-0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1M	19	-83	-338	7	-1	-2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1N	19	-83	-333	7	-1	-2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1O	19	-83	-338	-4	-1	-0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1P	19	-83	-333	-4	-1	-0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
2	19	-144	-572	2	-1	-2	-34	1	0.10	0.01	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-85	-1	44	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1B	-85	-1	43	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1C	-85	-1	44	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1D	-85	-1	43	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1E	-84	-1	44	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1F	-84	-1	43	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1G	-84	-1	44	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1H	-84	-1	43	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1I	-85	-2	44	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1J	-85	-2	43	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1K	-85	-1	44	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1L	-85	-1	43	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1M	-84	-2	44	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1N	-84	-2	43	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8

1O	-84	-1	44	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1P	-84	-1	43	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
2	-146	-2	75	1	1.0000	0.9996	0.9985	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'=	8

ASTA NUM. 3 NI 60 NF 17 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-153	-1554	33	2	46	62	1	0.14	0.00	0.05	
1B	0	-153	-740	33	2	46	0	1	0.06	0.00	0.02	
1C	0	-153	-1554	-18	2	45	62	1	0.14	0.00	0.05	
1D	0	-153	-740	-18	2	45	0	1	0.06	0.00	0.02	
1E	0	-115	-1554	33	2	46	62	1	0.14	0.00	0.05	
1F	0	-115	-740	33	2	46	0	1	0.06	0.00	0.02	
1G	0	-115	-1554	-18	2	45	62	1	0.14	0.00	0.05	
1H	0	-115	-740	-18	2	45	0	1	0.06	0.00	0.02	
1I	0	-161	-2240	18	1	46	124	1	0.19	0.00	0.09	
1J	0	-161	-54	18	1	46	-63	1	0.00	0.00	0.05	
1K	0	-161	-2240	-3	1	45	124	1	0.19	0.00	0.09	
1L	0	-161	-54	-3	1	45	-63	1	0.00	0.00	0.05	
1M	0	-108	-2240	18	1	46	124	1	0.19	0.00	0.09	
1N	0	-108	-54	18	1	46	-63	1	0.00	0.00	0.05	
1O	0	-108	-2240	-3	1	45	124	1	0.19	0.00	0.09	
1P	0	-108	-54	-3	1	45	-63	1	0.00	0.00	0.05	
2	0	-242	-1903	11	0	79	51	1	0.17	0.00	0.04	
1A	10	-151	-1554	33	2	47	-86	1	0.14	0.00	0.07	
1B	10	-151	-740	33	2	47	-70	1	0.06	0.00	0.05	
1C	10	-151	-1554	-18	2	42	-86	1	0.14	0.00	0.07	
1D	10	-151	-740	-18	2	42	-70	1	0.06	0.00	0.05	
1E	10	-113	-1554	33	2	47	-86	1	0.14	0.00	0.07	
1F	10	-113	-740	33	2	47	-70	1	0.06	0.00	0.05	
1G	10	-113	-1554	-18	2	42	-86	1	0.14	0.00	0.07	
1H	10	-113	-740	-18	2	42	-70	1	0.06	0.00	0.05	
1I	10	-159	-2240	18	1	44	-88	1	0.19	0.00	0.07	
1J	10	-159	-54	18	1	44	-68	1	0.00	0.00	0.05	
1K	10	-159	-2240	-3	1	46	-88	1	0.19	0.00	0.07	
1L	10	-159	-54	-3	1	46	-68	1	0.00	0.00	0.05	
1M	10	-106	-2240	18	1	44	-88	1	0.19	0.00	0.07	
1N	10	-106	-54	18	1	44	-68	1	0.00	0.00	0.05	
1O	10	-106	-2240	-3	1	46	-88	1	0.19	0.00	0.07	
1P	10	-106	-54	-3	1	46	-68	1	0.00	0.00	0.05	
2	10	-240	-1903	11	0	78	-130	1	0.17	0.00	0.10	
1A	19	-149	-1554	33	2	49	-234	1	0.14	0.00	0.18	
1B	19	-149	-740	33	2	49	-140	1	0.06	0.00	0.11	
1C	19	-149	-1554	-18	2	39	-234	1	0.14	0.00	0.18	
1D	19	-149	-740	-18	2	39	-140	1	0.06	0.00	0.11	
1E	19	-111	-1554	33	2	49	-234	1	0.14	0.00	0.18	
1F	19	-111	-740	33	2	49	-140	1	0.06	0.00	0.11	
1G	19	-111	-1554	-18	2	39	-234	1	0.14	0.00	0.18	
1H	19	-111	-740	-18	2	39	-140	1	0.06	0.00	0.11	
1I	19	-157	-2240	18	1	43	-301	1	0.19	0.00	0.23	
1J	19	-157	-54	18	1	43	-73	1	0.00	0.00	0.06	
1K	19	-157	-2240	-3	1	46	-301	1	0.19	0.00	0.23	
1L	19	-157	-54	-3	1	46	-73	1	0.00	0.00	0.06	
1M	19	-104	-2240	18	1	43	-301	1	0.19	0.00	0.23	
1N	19	-104	-54	18	1	43	-73	1	0.00	0.00	0.06	
1O	19	-104	-2240	-3	1	46	-301	1	0.19	0.00	0.23	
1P	19	-104	-54	-3	1	46	-73	1	0.00	0.00	0.06	
2	19	-237	-1903	11	0	77	-311	1	0.17	0.00	0.24	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-153	49	-234	1	1.0000	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 8
1B	-153	49	-140	1	1.0000	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1C	-153	45	-234	1	1.0000	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 8
1D	-153	45	-140	1	1.0000	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1E	-115	49	-234	1	1.0000	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 8
1F	-115	49	-140	1	1.0000	0.9996	0.9997	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1G	-115	45	-234	1	1.0000	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.20	Snell. 'yx'= 8
1H	-115	45	-140	1	1.0000	0.9996	0.9997	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1I	-161	46	-301	1	1.0000	0.9995	0.9994	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 8
1J	-161	46	-73	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1K	-161	46	-301	1	1.0000	0.9995	0.9994	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 8
1L	-161	46	-73	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1M	-108	46	-301	1	1.0000	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 8
1N	-108	46	-73	1	1.0000	0.9996	0.9999	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1O	-108	46	-301	1	1.0000	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 8
1P	-108	46	-73	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
2	-242	79	-311	1	1.0000	0.9992	0.9992	--	--	0.00	--	0.28	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 4 NI 59 NF 30 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	--									
	cm	daN			daN*m					
1A	0	-161	-1255	-117	-2	-65	45	1	0.11	0.00	0.03
1B	0	-161	-496	-117	-2	-65	-12	1	0.04	0.00	0.03
1C	0	-161	-1255	-172	-2	-66	45	1	0.11	0.00	0.03
1D	0	-161	-496	-172	-2	-66	-12	1	0.04	0.00	0.03
1E	0	-124	-1255	-117	-2	-65	45	1	0.11	0.00	0.03
1F	0	-124	-496	-117	-2	-65	-12	1	0.04	0.00	0.03
1G	0	-124	-1255	-172	-2	-66	45	1	0.11	0.00	0.03
1H	0	-124	-496	-172	-2	-66	-12	1	0.04	0.00	0.03
1I	0	-168	-1915	-134	-1	-65	105	1	0.17	0.00	0.08
1J	0	-168	164	-134	-1	-65	-72	1	0.01	0.00	0.05
1K	0	-168	-1915	-155	-1	-66	105	1	0.17	0.00	0.08
1L	0	-168	164	-155	-1	-66	-72	1	0.01	0.00	0.05
1M	0	-117	-1915	-134	-1	-65	105	1	0.17	0.00	0.08
1N	0	-117	164	-134	-1	-65	-72	1	0.01	0.00	0.05
1O	0	-117	-1915	-155	-1	-66	105	1	0.17	0.00	0.08
1P	0	-117	164	-155	-1	-66	-72	1	0.01	0.00	0.05
2	0	-256	-1446	-245	-1	-113	27	1	0.13	0.00	0.05
1A	10	-159	-1255	-117	-2	-54	-74	1	0.11	0.00	0.06
1B	10	-159	-496	-117	-2	-54	-59	1	0.04	0.00	0.04
1C	10	-159	-1255	-172	-2	-49	-74	1	0.11	0.00	0.06
1D	10	-159	-496	-172	-2	-49	-59	1	0.04	0.00	0.04
1E	10	-122	-1255	-117	-2	-54	-74	1	0.11	0.00	0.06
1F	10	-122	-496	-117	-2	-54	-59	1	0.04	0.00	0.04
1G	10	-122	-1255	-172	-2	-49	-74	1	0.11	0.00	0.06
1H	10	-122	-496	-172	-2	-49	-59	1	0.04	0.00	0.04
1I	10	-167	-1915	-134	-1	-53	-77	1	0.17	0.00	0.06
1J	10	-167	164	-134	-1	-53	-56	1	0.01	0.00	0.04
1K	10	-167	-1915	-155	-1	-51	-77	1	0.17	0.00	0.06
1L	10	-167	164	-155	-1	-51	-56	1	0.01	0.00	0.04
1M	10	-115	-1915	-134	-1	-53	-77	1	0.17	0.00	0.06
1N	10	-115	164	-134	-1	-53	-56	1	0.01	0.00	0.04
1O	10	-115	-1915	-155	-1	-51	-77	1	0.17	0.00	0.06
1P	10	-115	164	-155	-1	-51	-56	1	0.01	0.00	0.04
2	10	-254	-1446	-245	-1	-90	-111	1	0.13	0.00	0.08
1A	19	-157	-1255	-117	-2	-43	-194	1	0.11	0.00	0.15
1B	19	-157	-496	-117	-2	-43	-106	1	0.04	0.00	0.08
1C	19	-157	-1255	-172	-2	-33	-194	1	0.11	0.00	0.15
1D	19	-157	-496	-172	-2	-33	-106	1	0.04	0.00	0.08
1E	19	-120	-1255	-117	-2	-43	-194	1	0.11	0.00	0.15
1F	19	-120	-496	-117	-2	-43	-106	1	0.04	0.00	0.08
1G	19	-120	-1255	-172	-2	-33	-194	1	0.11	0.00	0.15
1H	19	-120	-496	-172	-2	-33	-106	1	0.04	0.00	0.08
1I	19	-165	-1915	-134	-1	-40	-259	1	0.17	0.00	0.20
1J	19	-165	164	-134	-1	-40	-41	1	0.01	0.00	0.03
1K	19	-165	-1915	-155	-1	-36	-259	1	0.17	0.00	0.20
1L	19	-165	164	-155	-1	-36	-41	1	0.01	0.00	0.03
1M	19	-113	-1915	-134	-1	-40	-259	1	0.17	0.00	0.20
1N	19	-113	164	-134	-1	-40	-41	1	0.01	0.00	0.03
1O	19	-113	-1915	-155	-1	-36	-259	1	0.17	0.00	0.20
1P	19	-113	164	-155	-1	-36	-41	1	0.01	0.00	0.03
2	19	-251	-1446	-245	-1	-66	-248	1	0.13	0.00	0.19

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	----------											
	daN	daN*m											
1A	-161	-65	-194	1	1.0000	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1B	-161	-65	-106	1	1.0000	0.9994	0.9996	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1C	-161	-66	-194	1	1.0000	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1D	-161	-66	-106	1	1.0000	0.9994	0.9996	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1E	-124	-65	-194	1	1.0000	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1F	-124	-65	-106	1	1.0000	0.9996	0.9997	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1G	-124	-66	-194	1	1.0000	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1H	-124	-66	-106	1	1.0000	0.9995	0.9997	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1I	-168	-65	-259	1	1.0000	0.9994	0.9994	--	--	0.00	--	0.23	Snell. 'yx'= 8
1J	-168	-65	-72	1	1.0000	0.9994	0.9997	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1K	-168	-66	-259	1	1.0000	0.9994	0.9994	--	--	0.00	--	0.23	Snell. 'yx'= 8
1L	-168	-66	-72	1	1.0000	0.9994	0.9997	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1M	-117	-65	-259	1	1.0000	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.23	Snell. 'yx'= 8
1N	-117	-65	-72	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1O	-117	-66	-259	1	1.0000	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.23	Snell. 'yx'= 8
1P	-117	-66	-72	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
2	-256	-113	-248	1	1.0000	0.9991	0.9992	--	--	0.00	--	0.24	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 5 NI 61 NF 12 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	----------			----------			------	----------			
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1768	-51	-37	-5	113	40	1	0.00	0.03	0.05	
1B	0	-1768	242	-37	-5	113	-36	1	0.02	0.03	0.05	
1C	0	-1768	-51	-153	-5	-72	40	1	0.01	0.03	0.03	
1D	0	-1768	242	-153	-5	-72	-36	1	0.02	0.03	0.03	

1E	0	-1464	-51	-37	-5	113	40	1	0.00	0.02	0.05
1F	0	-1464	242	-37	-5	113	-36	1	0.02	0.02	0.05
1G	0	-1464	-51	-153	-5	-72	40	1	0.01	0.02	0.03
1H	0	-1464	242	-153	-5	-72	-36	1	0.02	0.02	0.03
1I	0	-1722	-294	-71	-5	51	123	1	0.03	0.03	0.09
1J	0	-1722	484	-71	-5	51	-119	1	0.04	0.03	0.09
1K	0	-1722	-294	-119	-5	-11	123	1	0.03	0.03	0.09
1L	0	-1722	484	-119	-5	-11	-119	1	0.04	0.03	0.09
1M	0	-1510	-294	-71	-5	51	123	1	0.03	0.03	0.09
1N	0	-1510	484	-71	-5	51	-119	1	0.04	0.03	0.09
1O	0	-1510	-294	-119	-5	-11	123	1	0.03	0.03	0.09
1P	0	-1510	484	-119	-5	-11	-119	1	0.04	0.03	0.09
2	0	-2715	138	-164	-1	35	3	1	0.01	0.05	0.02
1A	10	-1766	-51	-37	-5	127	41	1	0.00	0.03	0.06
1B	10	-1766	242	-37	-5	127	-19	1	0.02	0.03	0.06
1C	10	-1766	-51	-153	-5	-69	41	1	0.01	0.03	0.03
1D	10	-1766	242	-153	-5	-69	-19	1	0.02	0.03	0.03
1E	10	-1462	-51	-37	-5	127	41	1	0.00	0.02	0.06
1F	10	-1462	242	-37	-5	127	-19	1	0.02	0.02	0.06
1G	10	-1462	-51	-153	-5	-69	41	1	0.01	0.02	0.03
1H	10	-1462	242	-153	-5	-69	-19	1	0.02	0.02	0.03
1I	10	-1720	-294	-71	-5	62	97	1	0.03	0.03	0.07
1J	10	-1720	484	-71	-5	62	-75	1	0.04	0.03	0.06
1K	10	-1720	-294	-119	-5	-4	97	1	0.03	0.03	0.07
1L	10	-1720	484	-119	-5	-4	-75	1	0.04	0.03	0.06
1M	10	-1508	-294	-71	-5	62	97	1	0.03	0.03	0.07
1N	10	-1508	484	-71	-5	62	-75	1	0.04	0.03	0.06
1O	10	-1508	-294	-119	-5	-4	97	1	0.03	0.03	0.07
1P	10	-1508	484	-119	-5	-4	-75	1	0.04	0.03	0.06
2	10	-2712	138	-164	-1	51	16	1	0.01	0.05	0.02
1A	19	-1764	-51	-37	-5	142	43	1	0.00	0.03	0.06
1B	19	-1764	242	-37	-5	142	-3	1	0.02	0.03	0.06
1C	19	-1764	-51	-153	-5	-65	43	1	0.01	0.03	0.03
1D	19	-1764	242	-153	-5	-65	-3	1	0.02	0.03	0.03
1E	19	-1460	-51	-37	-5	142	43	1	0.00	0.02	0.06
1F	19	-1460	242	-37	-5	142	-3	1	0.02	0.02	0.06
1G	19	-1460	-51	-153	-5	-65	43	1	0.01	0.02	0.03
1H	19	-1460	242	-153	-5	-65	-3	1	0.02	0.02	0.03
1I	19	-1718	-294	-71	-5	74	72	1	0.03	0.03	0.05
1J	19	-1718	484	-71	-5	74	-32	1	0.04	0.03	0.03
1K	19	-1718	-294	-119	-5	3	72	1	0.03	0.03	0.05
1L	19	-1718	484	-119	-5	3	-32	1	0.04	0.03	0.02
1M	19	-1506	-294	-71	-5	74	72	1	0.03	0.03	0.05
1N	19	-1506	484	-71	-5	74	-32	1	0.04	0.03	0.03
1O	19	-1506	-294	-119	-5	3	72	1	0.03	0.03	0.05
1P	19	-1506	484	-119	-5	3	-32	1	0.04	0.03	0.02
2	19	-2710	138	-164	-1	66	29	1	0.01	0.05	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1768	142	43	1	1.0000	0.9940	0.9981	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1B	-1768	142	-36	1	1.0000	0.9940	0.9952	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1C	-1768	-72	43	1	1.0000	0.9942	0.9981	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1D	-1768	-72	-36	1	1.0000	0.9942	0.9952	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1E	-1464	142	43	1	1.0000	0.9950	0.9984	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1F	-1464	142	-36	1	1.0000	0.9950	0.9960	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1G	-1464	-72	43	1	1.0000	0.9952	0.9984	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1H	-1464	-72	-36	1	1.0000	0.9952	0.9960	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1I	-1722	74	123	1	1.0000	0.9939	0.9970	--	--	0.03	--	0.16	Snell. 'yx'= 8
1J	-1722	74	-119	1	1.0000	0.9939	0.9959	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1K	-1722	-11	123	1	1.0000	0.9921	0.9970	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1L	-1722	-11	-119	1	1.0000	0.9921	0.9959	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1M	-1510	74	123	1	1.0000	0.9947	0.9974	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1N	-1510	74	-119	1	1.0000	0.9947	0.9964	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1O	-1510	-11	123	1	1.0000	0.9931	0.9974	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1P	-1510	-11	-119	1	1.0000	0.9931	0.9964	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
2	-2715	66	29	1	1.0000	0.9899	0.9928	--	--	0.05	--	0.10	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 6 NI 62 NF 5 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1553	-2	17	4	51	32	1	0.00	0.03	0.02	
1B	0	-1553	304	17	4	51	-42	1	0.03	0.03	0.03	
1C	0	-1553	-2	-100	4	-133	32	1	0.00	0.03	0.06	
1D	0	-1553	304	-100	4	-133	-42	1	0.03	0.03	0.06	
1E	0	-1247	-2	17	4	51	32	1	0.00	0.02	0.02	
1F	0	-1247	304	17	4	51	-42	1	0.03	0.02	0.03	
1G	0	-1247	-2	-100	4	-133	32	1	0.00	0.02	0.06	
1H	0	-1247	304	-100	4	-133	-42	1	0.03	0.02	0.06	
1I	0	-1510	-247	-17	4	-10	113	1	0.02	0.03	0.09	
1J	0	-1510	548	-17	4	-10	-123	1	0.05	0.03	0.09	
1K	0	-1510	-247	-65	4	-72	113	1	0.02	0.03	0.09	
1L	0	-1510	548	-65	4	-72	-123	1	0.05	0.03	0.09	

1M	0	-1290	-247	-17	4	-10	113	1	0.02	0.02	0.09
1N	0	-1290	548	-17	4	-10	-123	1	0.05	0.02	0.09
1O	0	-1290	-247	-65	4	-72	113	1	0.02	0.02	0.09
1P	0	-1290	548	-65	4	-72	-123	1	0.05	0.02	0.09
2	0	-2346	232	-69	0	-71	-8	1	0.02	0.04	0.03
1A	10	-1551	-2	17	4	60	39	1	0.00	0.03	0.03
1B	10	-1551	304	17	4	60	-20	1	0.03	0.03	0.03
1C	10	-1551	-2	-100	4	-135	39	1	0.00	0.03	0.06
1D	10	-1551	304	-100	4	-135	-20	1	0.03	0.03	0.06
1E	10	-1245	-2	17	4	60	39	1	0.00	0.02	0.03
1F	10	-1245	304	17	4	60	-20	1	0.03	0.02	0.03
1G	10	-1245	-2	-100	4	-135	39	1	0.00	0.02	0.06
1H	10	-1245	304	-100	4	-135	-20	1	0.03	0.02	0.06
1I	10	-1508	-247	-17	4	-4	92	1	0.02	0.03	0.07
1J	10	-1508	548	-17	4	-4	-73	1	0.05	0.03	0.06
1K	10	-1508	-247	-65	4	-70	92	1	0.02	0.03	0.07
1L	10	-1508	548	-65	4	-70	-73	1	0.05	0.03	0.06
1M	10	-1288	-247	-17	4	-4	92	1	0.02	0.02	0.07
1N	10	-1288	548	-17	4	-4	-73	1	0.05	0.02	0.06
1O	10	-1288	-247	-65	4	-70	92	1	0.02	0.02	0.07
1P	10	-1288	548	-65	4	-70	-73	1	0.05	0.02	0.06
2	10	-2344	232	-69	0	-65	14	1	0.02	0.04	0.03
1A	19	-1549	-2	17	4	70	45	1	0.00	0.03	0.03
1B	19	-1549	304	17	4	70	2	1	0.03	0.03	0.03
1C	19	-1549	-2	-100	4	-137	45	1	0.00	0.03	0.06
1D	19	-1549	304	-100	4	-137	2	1	0.03	0.03	0.06
1E	19	-1243	-2	17	4	70	45	1	0.00	0.02	0.03
1F	19	-1243	304	17	4	70	2	1	0.03	0.02	0.03
1G	19	-1243	-2	-100	4	-137	45	1	0.00	0.02	0.06
1H	19	-1243	304	-100	4	-137	2	1	0.03	0.02	0.06
1I	19	-1506	-247	-17	4	2	71	1	0.02	0.03	0.05
1J	19	-1506	548	-17	4	2	-23	1	0.05	0.03	0.02
1K	19	-1506	-247	-65	4	-69	71	1	0.02	0.03	0.05
1L	19	-1506	548	-65	4	-69	-23	1	0.05	0.03	0.03
1M	19	-1286	-247	-17	4	2	71	1	0.02	0.02	0.05
1N	19	-1286	548	-17	4	2	-23	1	0.05	0.02	0.02
1O	19	-1286	-247	-65	4	-69	71	1	0.02	0.02	0.05
1P	19	-1286	548	-65	4	-69	-23	1	0.05	0.02	0.03
2	19	-2341	232	-69	0	-58	36	1	0.02	0.04	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1553	70	45	1	1.0000	0.9946	0.9976	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1B	-1553	70	-42	1	1.0000	0.9946	0.9954	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1C	-1553	-137	45	1	1.0000	0.9950	0.9976	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1D	-1553	-137	-42	1	1.0000	0.9950	0.9954	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1E	-1247	70	45	1	1.0000	0.9957	0.9981	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1F	-1247	70	-42	1	1.0000	0.9957	0.9963	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1G	-1247	-137	45	1	1.0000	0.9960	0.9981	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1H	-1247	-137	-42	1	1.0000	0.9960	0.9963	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1I	-1510	-10	113	1	1.0000	0.9932	0.9975	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1J	-1510	-10	-123	1	1.0000	0.9932	0.9962	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1K	-1510	-72	113	1	1.0000	0.9951	0.9975	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1L	-1510	-72	-123	1	1.0000	0.9951	0.9962	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1M	-1290	-10	113	1	1.0000	0.9942	0.9978	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1N	-1290	-10	-123	1	1.0000	0.9942	0.9968	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1O	-1290	-72	113	1	1.0000	0.9958	0.9978	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1P	-1290	-72	-123	1	1.0000	0.9958	0.9968	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
2	-2346	-71	36	1	1.0000	0.9920	0.9922	--	--	0.04	--	0.10	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 7 NI 2 NF 1 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-83	-317	1	0	0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1B	0	-83	-311	1	0	0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1C	0	-83	-317	-2	0	-0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1D	0	-83	-311	-2	0	-0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1E	0	-76	-317	1	0	0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1F	0	-76	-311	1	0	0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1G	0	-76	-317	-2	0	-0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1H	0	-76	-311	-2	0	-0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1I	0	-81	-315	3	1	1	41	1	0.05	0.00	0.10	
1J	0	-81	-313	3	1	1	41	1	0.05	0.00	0.10	
1K	0	-81	-315	-3	1	-1	41	1	0.05	0.00	0.10	
1L	0	-81	-313	-3	1	-1	41	1	0.05	0.00	0.10	
1M	0	-78	-315	3	1	1	41	1	0.05	0.00	0.10	
1N	0	-78	-313	3	1	1	41	1	0.05	0.00	0.10	
1O	0	-78	-315	-3	1	-1	41	1	0.05	0.00	0.10	
1P	0	-78	-313	-3	1	-1	41	1	0.05	0.00	0.10	
2	0	-137	-536	-0	0	0	70	1	0.09	0.01	0.16	
1A	10	-82	-317	1	0	1	13	1	0.05	0.00	0.03	
1B	10	-82	-311	1	0	1	10	1	0.05	0.00	0.02	

1C	10	-82	-317	-2	0	-0	13	1	0.05	0.00	0.03
1D	10	-82	-311	-2	0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02
1E	10	-75	-317	1	0	1	13	1	0.05	0.00	0.03
1F	10	-75	-311	1	0	1	10	1	0.05	0.00	0.02
1G	10	-75	-317	-2	0	-0	13	1	0.05	0.00	0.03
1H	10	-75	-311	-2	0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02
1I	10	-80	-315	3	1	1	12	1	0.05	0.00	0.03
1J	10	-80	-313	3	1	1	11	1	0.05	0.00	0.03
1K	10	-80	-315	-3	1	-1	12	1	0.05	0.00	0.03
1L	10	-80	-313	-3	1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03
1M	10	-78	-315	3	1	1	12	1	0.05	0.00	0.03
1N	10	-78	-313	3	1	1	11	1	0.05	0.00	0.03
1O	10	-78	-315	-3	1	-1	12	1	0.05	0.00	0.03
1P	10	-78	-313	-3	1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03
2	10	-136	-536	-0	0	0	20	1	0.09	0.01	0.05
1A	19	-82	-317	1	0	1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1B	19	-82	-311	1	0	1	-20	1	0.05	0.00	0.05
1C	19	-82	-317	-2	0	-0	-17	1	0.05	0.00	0.04
1D	19	-82	-311	-2	0	-0	-20	1	0.05	0.00	0.05
1E	19	-75	-317	1	0	1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1F	19	-75	-311	1	0	1	-20	1	0.05	0.00	0.05
1G	19	-75	-317	-2	0	-0	-17	1	0.05	0.00	0.04
1H	19	-75	-311	-2	0	-0	-20	1	0.05	0.00	0.05
1I	19	-79	-315	3	1	2	-18	1	0.05	0.00	0.04
1J	19	-79	-313	3	1	2	-19	1	0.05	0.00	0.04
1K	19	-79	-315	-3	1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1L	19	-79	-313	-3	1	-1	-19	1	0.05	0.00	0.04
1M	19	-77	-315	3	1	2	-18	1	0.05	0.00	0.04
1N	19	-77	-313	3	1	2	-19	1	0.05	0.00	0.04
1O	19	-77	-315	-3	1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1P	19	-77	-313	-3	1	-1	-19	1	0.05	0.00	0.04
2	19	-136	-536	-0	0	0	-31	1	0.09	0.01	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-83	1	42	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1B	-83	1	40	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1C	-83	-0	42	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1D	-83	-0	40	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1E	-76	1	42	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1F	-76	1	40	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1G	-76	-0	42	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1H	-76	-0	40	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1I	-81	2	41	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1J	-81	2	41	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1K	-81	-1	41	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1L	-81	-1	41	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1M	-78	2	41	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1N	-78	2	41	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1O	-78	-1	41	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1P	-78	-1	41	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
2	-137	0	70	1	1.0000	0.9996	0.9986	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 8 NI 6 NF 41 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-98	441	2	-0	0	-59	1	0.07	0.00	0.14	
1B	0	-98	453	2	-0	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1C	0	-98	441	-2	-0	-0	-59	1	0.07	0.00	0.14	
1D	0	-98	453	-2	-0	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1E	0	-94	441	2	-0	0	-59	1	0.07	0.00	0.14	
1F	0	-94	453	2	-0	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1G	0	-94	441	-2	-0	-0	-59	1	0.07	0.00	0.14	
1H	0	-94	453	-2	-0	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1I	0	-97	444	5	-1	1	-59	1	0.08	0.00	0.14	
1J	0	-97	449	5	-1	1	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1K	0	-97	444	-5	-1	-1	-59	1	0.08	0.00	0.14	
1L	0	-97	449	-5	-1	-1	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1M	0	-96	444	5	-1	1	-59	1	0.08	0.00	0.14	
1N	0	-96	449	5	-1	1	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1O	0	-96	444	-5	-1	-1	-59	1	0.08	0.00	0.14	
1P	0	-96	449	-5	-1	-1	-60	1	0.08	0.00	0.14	
2	0	-166	763	-0	-0	0	-102	1	0.13	0.01	0.24	
1A	10	-98	441	2	-0	1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1B	10	-98	453	2	-0	1	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1C	10	-98	441	-2	-0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1D	10	-98	453	-2	-0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1E	10	-94	441	2	-0	1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1F	10	-94	453	2	-0	1	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1G	10	-94	441	-2	-0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1H	10	-94	453	-2	-0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1I	10	-96	444	5	-1	1	-17	1	0.08	0.00	0.04	
1J	10	-96	449	5	-1	1	-17	1	0.08	0.00	0.04	

1K	10	-96	444	-5	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1L	10	-96	449	-5	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1M	10	-95	444	5	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1N	10	-95	449	5	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1O	10	-95	444	-5	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1P	10	-95	449	-5	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
2	10	-165	763	-0	-0	-30	1	0.13	0.01	0.07
1A	19	-97	441	2	-0	27	1	0.07	0.00	0.06
1B	19	-97	453	2	-0	24	1	0.08	0.00	0.06
1C	19	-97	441	-2	-0	27	1	0.07	0.00	0.06
1D	19	-97	453	-2	-0	24	1	0.08	0.00	0.06
1E	19	-93	441	2	-0	27	1	0.07	0.00	0.06
1F	19	-93	453	2	-0	24	1	0.08	0.00	0.06
1G	19	-93	441	-2	-0	27	1	0.07	0.00	0.06
1H	19	-93	453	-2	-0	24	1	0.08	0.00	0.06
1I	19	-96	444	5	-1	26	1	0.08	0.00	0.06
1J	19	-96	449	5	-1	25	1	0.08	0.00	0.06
1K	19	-96	444	-5	-1	26	1	0.08	0.00	0.06
1L	19	-96	449	-5	-1	25	1	0.08	0.00	0.06
1M	19	-94	444	5	-1	26	1	0.08	0.00	0.06
1N	19	-94	449	5	-1	25	1	0.08	0.00	0.06
1O	19	-94	444	-5	-1	26	1	0.08	0.00	0.06
1P	19	-94	449	-5	-1	25	1	0.08	0.00	0.06
2	19	-165	763	-0	-0	43	1	0.13	0.01	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-98	1	-59	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1B	-98	1	-60	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1C	-98	-0	-59	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1D	-98	-0	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1E	-94	1	-59	1	1.0000	0.9996	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1F	-94	1	-60	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1G	-94	-0	-59	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1H	-94	-0	-60	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1I	-97	2	-59	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1J	-97	2	-60	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1K	-97	-1	-59	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1L	-97	-1	-60	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1M	-96	2	-59	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1N	-96	2	-60	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1O	-96	-1	-59	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1P	-96	-1	-60	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
2	-166	0	-102	1	1.0000	0.9997	0.9983	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 9 NI 64 NF 68 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-4	672	32	-2	24	-52	1	0.06	0.00	0.04	
1B	0	-4	801	32	-2	24	-62	1	0.07	0.00	0.05	
1C	0	-4	672	21	-2	21	-52	1	0.06	0.00	0.04	
1D	0	-4	801	21	-2	21	-62	1	0.07	0.00	0.05	
1E	0	22	672	32	-2	24	-52	1	0.06	0.00	0.04	
1F	0	22	801	32	-2	24	-62	1	0.07	0.00	0.05	
1G	0	22	672	21	-2	21	-52	1	0.06	0.00	0.04	
1H	0	22	801	21	-2	21	-62	1	0.07	0.00	0.05	
1I	0	2	705	31	-1	23	-55	1	0.06	0.00	0.04	
1J	0	2	769	31	-1	23	-59	1	0.07	0.00	0.05	
1K	0	2	705	23	-1	22	-55	1	0.06	0.00	0.04	
1L	0	2	769	23	-1	22	-59	1	0.07	0.00	0.05	
1M	0	16	705	31	-1	23	-55	1	0.06	0.00	0.04	
1N	0	16	769	31	-1	23	-59	1	0.07	0.00	0.05	
1O	0	16	705	23	-1	22	-55	1	0.06	0.00	0.04	
1P	0	16	769	23	-1	22	-59	1	0.07	0.00	0.05	
2	0	6	1226	44	-1	39	-95	1	0.11	0.00	0.07	
1A	10	-2	672	32	-2	22	12	1	0.06	0.00	0.01	
1B	10	-2	801	32	-2	22	14	1	0.07	0.00	0.01	
1C	10	-2	672	21	-2	18	12	1	0.06	0.00	0.01	
1D	10	-2	801	21	-2	18	14	1	0.07	0.00	0.01	
1E	10	24	672	32	-2	22	12	1	0.06	0.00	0.01	
1F	10	24	801	32	-2	22	14	1	0.07	0.00	0.01	
1G	10	24	672	21	-2	18	12	1	0.06	0.00	0.01	
1H	10	24	801	21	-2	18	14	1	0.07	0.00	0.01	
1I	10	4	705	31	-1	21	12	1	0.06	0.00	0.01	
1J	10	4	769	31	-1	21	14	1	0.07	0.00	0.01	
1K	10	4	705	23	-1	19	12	1	0.06	0.00	0.01	
1L	10	4	769	23	-1	19	14	1	0.07	0.00	0.01	
1M	10	18	705	31	-1	21	12	1	0.06	0.00	0.01	
1N	10	18	769	31	-1	21	14	1	0.07	0.00	0.01	
1O	10	18	705	23	-1	19	12	1	0.06	0.00	0.01	
1P	10	18	769	23	-1	19	14	1	0.07	0.00	0.01	
2	10	9	1226	44	-1	34	21	1	0.11	0.00	0.02	

1A	19	0	672	32	-2	19	76	1	0.06	0.00	0.06
1B	19	0	801	32	-2	19	90	1	0.07	0.00	0.07
1C	19	0	672	21	-2	15	76	1	0.06	0.00	0.06
1D	19	0	801	21	-2	15	90	1	0.07	0.00	0.07
1E	19	26	672	32	-2	19	76	1	0.06	0.00	0.06
1F	19	26	801	32	-2	19	90	1	0.07	0.00	0.07
1G	19	26	672	21	-2	15	76	1	0.06	0.00	0.06
1H	19	26	801	21	-2	15	90	1	0.07	0.00	0.07
1I	19	6	705	31	-1	18	79	1	0.06	0.00	0.06
1J	19	6	769	31	-1	18	87	1	0.07	0.00	0.07
1K	19	6	705	23	-1	16	79	1	0.06	0.00	0.06
1L	19	6	769	23	-1	16	87	1	0.07	0.00	0.07
1M	19	19	705	31	-1	18	79	1	0.06	0.00	0.06
1N	19	19	769	31	-1	18	87	1	0.07	0.00	0.07
1O	19	19	705	23	-1	16	79	1	0.06	0.00	0.06
1P	19	19	769	23	-1	16	87	1	0.07	0.00	0.07
2	19	11	1226	44	-1	30	138	1	0.11	0.00	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-4	24	76	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1B	-4	24	90	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1C	-4	21	76	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1D	-4	21	90	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 10 NI 63 NF 69 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-16	584	-82	2	-30	-45	1	0.05	0.00	0.03	
1B	0	-16	711	-82	2	-30	-55	1	0.06	0.00	0.04	
1C	0	-16	584	-100	2	-33	-45	1	0.05	0.00	0.03	
1D	0	-16	711	-100	2	-33	-55	1	0.06	0.00	0.04	
1E	0	10	584	-82	2	-30	-45	1	0.05	0.00	0.03	
1F	0	10	711	-82	2	-30	-55	1	0.06	0.00	0.04	
1G	0	10	584	-100	2	-33	-45	1	0.05	0.00	0.03	
1H	0	10	711	-100	2	-33	-55	1	0.06	0.00	0.04	
1I	0	-10	617	-82	1	-31	-48	1	0.05	0.00	0.04	
1J	0	-10	678	-82	1	-31	-52	1	0.06	0.00	0.04	
1K	0	-10	617	-100	1	-33	-48	1	0.05	0.00	0.04	
1L	0	-10	678	-100	1	-33	-52	1	0.06	0.00	0.04	
1M	0	4	617	-82	1	-31	-48	1	0.05	0.00	0.04	
1N	0	4	678	-82	1	-31	-52	1	0.06	0.00	0.04	
1O	0	4	617	-100	1	-33	-48	1	0.05	0.00	0.04	
1P	0	4	678	-100	1	-33	-52	1	0.06	0.00	0.04	
2	0	-14	1075	-153	1	-54	-84	1	0.09	0.00	0.06	
1A	10	-14	584	-82	2	-21	10	1	0.05	0.00	0.01	
1B	10	-14	711	-82	2	-21	12	1	0.06	0.00	0.01	
1C	10	-14	584	-100	2	-25	10	1	0.05	0.00	0.01	
1D	10	-14	711	-100	2	-25	12	1	0.06	0.00	0.01	
1E	10	12	584	-82	2	-21	10	1	0.05	0.00	0.01	
1F	10	12	711	-82	2	-21	12	1	0.06	0.00	0.01	
1G	10	12	584	-100	2	-25	10	1	0.05	0.00	0.01	
1H	10	12	711	-100	2	-25	12	1	0.06	0.00	0.01	
1I	10	-8	617	-82	1	-23	10	1	0.05	0.00	0.01	
1J	10	-8	678	-82	1	-23	12	1	0.06	0.00	0.01	
1K	10	-8	617	-100	1	-23	10	1	0.05	0.00	0.01	
1L	10	-8	678	-100	1	-23	12	1	0.06	0.00	0.01	
1M	10	6	617	-82	1	-23	10	1	0.05	0.00	0.01	
1N	10	6	678	-82	1	-23	12	1	0.06	0.00	0.01	
1O	10	6	617	-100	1	-23	10	1	0.05	0.00	0.01	
1P	10	6	678	-100	1	-23	12	1	0.06	0.00	0.01	
2	10	-11	1075	-153	1	-40	19	1	0.09	0.00	0.02	
1A	19	-12	584	-82	2	-12	66	1	0.05	0.00	0.05	
1B	19	-12	711	-82	2	-12	80	1	0.06	0.00	0.06	
1C	19	-12	584	-100	2	-17	66	1	0.05	0.00	0.05	
1D	19	-12	711	-100	2	-17	80	1	0.06	0.00	0.06	
1E	19	14	584	-82	2	-12	66	1	0.05	0.00	0.05	
1F	19	14	711	-82	2	-12	80	1	0.06	0.00	0.06	
1G	19	14	584	-100	2	-17	66	1	0.05	0.00	0.05	
1H	19	14	711	-100	2	-17	80	1	0.06	0.00	0.06	
1I	19	-6	617	-82	1	-16	69	1	0.05	0.00	0.05	
1J	19	-6	678	-82	1	-16	76	1	0.06	0.00	0.06	
1K	19	-6	617	-100	1	-13	69	1	0.05	0.00	0.05	
1L	19	-6	678	-100	1	-13	76	1	0.06	0.00	0.06	
1M	19	8	617	-82	1	-16	69	1	0.05	0.00	0.05	
1N	19	8	678	-82	1	-16	76	1	0.06	0.00	0.06	
1O	19	8	617	-100	1	-13	69	1	0.05	0.00	0.05	
1P	19	8	678	-100	1	-13	76	1	0.06	0.00	0.06	
2	19	-9	1075	-153	1	-25	121	1	0.09	0.00	0.09	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-16	-30	66	1	1.0000	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1B	-16	-30	80	1	1.0000	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1C	-16	-33	66	1	1.0000	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1D	-16	-33	80	1	1.0000	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1I	-10	-31	69	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1J	-10	-31	76	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1K	-10	-33	69	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1L	-10	-33	76	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
2	-14	-54	121	1	1.0000	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 11 NI 66 NF 70 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-37	-159	-0	0	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1B	0	-37	-153	-0	0	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1C	0	-37	-159	-1	0	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1D	0	-37	-153	-1	0	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1E	0	-37	-159	-0	0	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1F	0	-37	-153	-0	0	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1G	0	-37	-159	-1	0	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1H	0	-37	-153	-1	0	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1I	0	-38	-160	1	1	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1J	0	-38	-152	1	1	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1K	0	-38	-160	-3	1	-0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1L	0	-38	-152	-3	1	-0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1M	0	-37	-160	1	1	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1N	0	-37	-152	1	1	0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1O	0	-37	-160	-3	1	-0	20	1	0.03	0.00	0.05	
1P	0	-37	-152	-3	1	-0	20	1	0.03	0.00	0.05	
2	0	-64	-262	-1	1	0	34	1	0.04	0.00	0.08	
1A	10	-37	-159	-0	0	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1B	10	-37	-153	-0	0	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1C	10	-37	-159	-1	0	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1D	10	-37	-153	-1	0	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1E	10	-36	-159	-0	0	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1F	10	-36	-153	-0	0	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1G	10	-36	-159	-1	0	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1H	10	-36	-153	-1	0	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1I	10	-37	-160	1	1	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1J	10	-37	-152	1	1	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1K	10	-37	-160	-3	1	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1L	10	-37	-152	-3	1	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1M	10	-36	-160	1	1	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1N	10	-36	-152	1	1	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1O	10	-36	-160	-3	1	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1P	10	-36	-152	-3	1	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
2	10	-63	-262	-1	1	0	9	1	0.04	0.00	0.02	
1A	19	-36	-159	-0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1B	19	-36	-153	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1C	19	-36	-159	-1	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1D	19	-36	-153	-1	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1E	19	-35	-159	-0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1F	19	-35	-153	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1G	19	-35	-159	-1	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1H	19	-35	-153	-1	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1I	19	-36	-160	1	1	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1J	19	-36	-152	1	1	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1K	19	-36	-160	-3	1	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1L	19	-36	-152	-3	1	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1M	19	-35	-160	1	1	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1N	19	-35	-152	1	1	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1O	19	-35	-160	-3	1	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1P	19	-35	-152	-3	1	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
2	19	-62	-262	-1	1	0	-16	1	0.04	0.00	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-37	0	20	1	1.0000	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1B	-37	0	20	1	1.0000	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1C	-37	0	20	1	1.0000	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1D	-37	0	20	1	1.0000	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1E	-37	0	20	1	1.0000	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1F	-37	0	20	1	1.0000	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1G	-37	0	20	1	1.0000	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1H	-37	0	20	1	1.0000	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1I	-38	0	20	1	1.0000	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1J	-38	0	20	1	1.0000	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8

1K	-38	0	20	1	1.0000	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'=	8
1L	-38	0	20	1	1.0000	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'=	8
1M	-37	0	20	1	1.0000	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'=	8
1N	-37	0	20	1	1.0000	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'=	8
1O	-37	0	20	1	1.0000	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'=	8
1P	-37	0	20	1	1.0000	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'=	8
2	-64	0	34	1	1.0000	0.9996	0.9993	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'=	8

ASTA NUM. 12 NI 65 NF 67 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-46	215	0	-0	0	-28	1	0.04	0.00	0.07	
1B	0	-46	227	0	-0	0	-29	1	0.04	0.00	0.07	
1C	0	-46	215	-1	-0	0	-28	1	0.04	0.00	0.07	
1D	0	-46	227	-1	-0	0	-29	1	0.04	0.00	0.07	
1E	0	-44	215	0	-0	0	-28	1	0.04	0.00	0.07	
1F	0	-44	227	0	-0	0	-29	1	0.04	0.00	0.07	
1G	0	-44	215	-1	-0	0	-28	1	0.04	0.00	0.07	
1H	0	-44	227	-1	-0	0	-29	1	0.04	0.00	0.07	
1I	0	-46	212	2	-1	0	-28	1	0.04	0.00	0.07	
1J	0	-46	230	2	-1	0	-30	1	0.04	0.00	0.07	
1K	0	-46	212	-3	-1	-0	-28	1	0.04	0.00	0.07	
1L	0	-46	230	-3	-1	-0	-30	1	0.04	0.00	0.07	
1M	0	-44	212	2	-1	0	-28	1	0.04	0.00	0.07	
1N	0	-44	230	2	-1	0	-30	1	0.04	0.00	0.07	
1O	0	-44	212	-3	-1	-0	-28	1	0.04	0.00	0.07	
1P	0	-44	230	-3	-1	-0	-30	1	0.04	0.00	0.07	
2	0	-78	372	-1	-1	0	-49	1	0.06	0.00	0.11	
1A	10	-45	215	0	-0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1B	10	-45	227	0	-0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1C	10	-45	215	-1	-0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1D	10	-45	227	-1	-0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1E	10	-44	215	0	-0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1F	10	-44	227	0	-0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1G	10	-44	215	-1	-0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1H	10	-44	227	-1	-0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1I	10	-45	212	2	-1	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1J	10	-45	230	2	-1	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1K	10	-45	212	-3	-1	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1L	10	-45	230	-3	-1	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1M	10	-43	212	2	-1	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1N	10	-43	230	2	-1	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1O	10	-43	212	-3	-1	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1P	10	-43	230	-3	-1	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
2	10	-77	372	-1	-1	0	-14	1	0.06	0.00	0.03	
1A	19	-44	215	0	-0	0	13	1	0.04	0.00	0.03	
1B	19	-44	227	0	-0	0	14	1	0.04	0.00	0.03	
1C	19	-44	215	-1	-0	0	13	1	0.04	0.00	0.03	
1D	19	-44	227	-1	-0	0	14	1	0.04	0.00	0.03	
1E	19	-43	215	0	-0	0	13	1	0.04	0.00	0.03	
1F	19	-43	227	0	-0	0	14	1	0.04	0.00	0.03	
1G	19	-43	215	-1	-0	0	13	1	0.04	0.00	0.03	
1H	19	-43	227	-1	-0	0	14	1	0.04	0.00	0.03	
1I	19	-45	212	2	-1	0	12	1	0.04	0.00	0.03	
1J	19	-45	230	2	-1	0	14	1	0.04	0.00	0.03	
1K	19	-45	212	-3	-1	0	12	1	0.04	0.00	0.03	
1L	19	-45	230	-3	-1	0	14	1	0.04	0.00	0.03	
1M	19	-43	212	2	-1	0	12	1	0.04	0.00	0.03	
1N	19	-43	230	2	-1	0	14	1	0.04	0.00	0.03	
1O	19	-43	212	-3	-1	0	12	1	0.04	0.00	0.03	
1P	19	-43	230	-3	-1	0	14	1	0.04	0.00	0.03	
2	19	-76	372	-1	-1	0	22	1	0.06	0.00	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-46	0	-28	1	1.0000	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1B	-46	0	-29	1	1.0000	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1C	-46	0	-28	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1D	-46	0	-29	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1E	-44	0	-28	1	1.0000	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1F	-44	0	-29	1	1.0000	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1G	-44	0	-28	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1H	-44	0	-29	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1I	-46	0	-28	1	1.0000	0.9996	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1J	-46	0	-30	1	1.0000	0.9996	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1K	-46	0	-28	1	1.0000	0.9996	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1L	-46	0	-30	1	1.0000	0.9996	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1M	-44	0	-28	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1N	-44	0	-30	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1O	-44	0	-28	1	1.0000	0.9996	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
1P	-44	0	-30	1	1.0000	0.9996	0.9995	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 8
2	-78	0	-49	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 13 NI 57 NF 72 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1003	172	-54	-1	100	8	1	0.01	0.02	0.05	
1B	0	-1003	453	-54	-1	100	-56	1	0.04	0.02	0.05	
1C	0	-1003	172	-128	-1	-57	8	1	0.01	0.02	0.03	
1D	0	-1003	453	-128	-1	-57	-56	1	0.04	0.02	0.04	
1E	0	-829	172	-54	-1	100	8	1	0.01	0.01	0.05	
1F	0	-829	453	-54	-1	100	-56	1	0.04	0.01	0.05	
1G	0	-829	172	-128	-1	-57	8	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	-829	453	-128	-1	-57	-56	1	0.04	0.01	0.04	
1I	0	-969	-127	-78	-2	46	81	1	0.01	0.02	0.06	
1J	0	-969	752	-78	-2	46	-129	1	0.07	0.02	0.10	
1K	0	-969	-127	-104	-2	-3	81	1	0.01	0.02	0.06	
1L	0	-969	752	-104	-2	-3	-129	1	0.07	0.02	0.10	
1M	0	-862	-127	-78	-2	46	81	1	0.01	0.01	0.06	
1N	0	-862	752	-78	-2	46	-129	1	0.07	0.01	0.10	
1O	0	-862	-127	-104	-2	-3	81	1	0.01	0.01	0.06	
1P	0	-862	752	-104	-2	-3	-129	1	0.07	0.01	0.10	
2	0	-1552	526	-157	-0	37	-41	1	0.05	0.03	0.03	
1A	10	-1001	172	-54	-1	112	26	1	0.01	0.02	0.05	
1B	10	-1001	453	-54	-1	112	-15	1	0.04	0.02	0.05	
1C	10	-1001	172	-128	-1	-52	26	1	0.01	0.02	0.02	
1D	10	-1001	453	-128	-1	-52	-15	1	0.04	0.02	0.02	
1E	10	-827	172	-54	-1	112	26	1	0.01	0.01	0.05	
1F	10	-827	453	-54	-1	112	-15	1	0.04	0.01	0.05	
1G	10	-827	172	-128	-1	-52	26	1	0.01	0.01	0.02	
1H	10	-827	453	-128	-1	-52	-15	1	0.04	0.01	0.02	
1I	10	-968	-127	-78	-2	56	69	1	0.01	0.02	0.05	
1J	10	-968	752	-78	-2	56	-58	1	0.07	0.02	0.04	
1K	10	-968	-127	-104	-2	4	69	1	0.01	0.02	0.05	
1L	10	-968	752	-104	-2	4	-58	1	0.07	0.02	0.04	
1M	10	-860	-127	-78	-2	56	69	1	0.01	0.01	0.05	
1N	10	-860	752	-78	-2	56	-58	1	0.07	0.01	0.04	
1O	10	-860	-127	-104	-2	4	69	1	0.01	0.01	0.05	
1P	10	-860	752	-104	-2	4	-58	1	0.07	0.01	0.04	
2	10	-1550	526	-157	-0	52	9	1	0.05	0.03	0.02	
1A	19	-999	172	-54	-1	125	44	1	0.01	0.02	0.06	
1B	19	-999	453	-54	-1	125	27	1	0.04	0.02	0.06	
1C	19	-999	172	-128	-1	-47	44	1	0.01	0.02	0.03	
1D	19	-999	453	-128	-1	-47	27	1	0.04	0.02	0.02	
1E	19	-825	172	-54	-1	125	44	1	0.01	0.01	0.06	
1F	19	-825	453	-54	-1	125	27	1	0.04	0.01	0.06	
1G	19	-825	172	-128	-1	-47	44	1	0.01	0.01	0.03	
1H	19	-825	453	-128	-1	-47	27	1	0.04	0.01	0.02	
1I	19	-966	-127	-78	-2	66	57	1	0.01	0.02	0.04	
1J	19	-966	752	-78	-2	66	13	1	0.07	0.02	0.03	
1K	19	-966	-127	-104	-2	12	57	1	0.01	0.02	0.04	
1L	19	-966	752	-104	-2	12	13	1	0.07	0.02	0.01	
1M	19	-858	-127	-78	-2	66	57	1	0.01	0.01	0.04	
1N	19	-858	752	-78	-2	66	13	1	0.07	0.01	0.03	
1O	19	-858	-127	-104	-2	12	57	1	0.01	0.01	0.04	
1P	19	-858	752	-104	-2	12	13	1	0.07	0.01	0.01	
2	19	-1547	526	-157	-0	67	59	1	0.05	0.03	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1003	125	44	1	1.0000	0.9966	0.9975	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1B	-1003	125	-56	1	1.0000	0.9966	0.9962	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1C	-1003	-57	44	1	1.0000	0.9966	0.9975	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1D	-1003	-57	-56	1	1.0000	0.9966	0.9962	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1E	-829	125	44	1	1.0000	0.9972	0.9979	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1F	-829	125	-56	1	1.0000	0.9972	0.9968	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1G	-829	-57	44	1	1.0000	0.9972	0.9979	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1H	-829	-57	-56	1	1.0000	0.9972	0.9968	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1I	-969	66	81	1	1.0000	0.9966	0.9985	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1J	-969	66	-129	1	1.0000	0.9966	0.9970	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1K	-969	12	81	1	1.0000	0.9956	0.9985	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1L	-969	12	-129	1	1.0000	0.9956	0.9970	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1M	-862	66	81	1	1.0000	0.9970	0.9987	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1N	-862	66	-129	1	1.0000	0.9970	0.9973	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1O	-862	12	81	1	1.0000	0.9961	0.9987	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1P	-862	12	-129	1	1.0000	0.9961	0.9973	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
2	-1552	67	59	1	1.0000	0.9943	0.9934	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 14 NI 58 NF 74 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-890	208	-7	1	37	-1	1	0.02	0.01	0.02
1B	0	-890	505	-7	1	37	-65	1	0.04	0.01	0.05
1C	0	-890	208	-85	1	-120	-1	1	0.02	0.01	0.05
1D	0	-890	505	-85	1	-120	-65	1	0.04	0.01	0.05
1E	0	-716	208	-7	1	37	-1	1	0.02	0.01	0.02
1F	0	-716	505	-7	1	37	-65	1	0.04	0.01	0.05
1G	0	-716	208	-85	1	-120	-1	1	0.02	0.01	0.05
1H	0	-716	505	-85	1	-120	-65	1	0.04	0.01	0.05
1I	0	-855	-89	-33	1	-17	71	1	0.01	0.01	0.05
1J	0	-855	801	-33	1	-17	-137	1	0.07	0.01	0.10
1K	0	-855	-89	-59	1	-65	71	1	0.01	0.01	0.05
1L	0	-855	801	-59	1	-65	-137	1	0.07	0.01	0.10
1M	0	-751	-89	-33	1	-17	71	1	0.01	0.01	0.05
1N	0	-751	801	-33	1	-17	-137	1	0.07	0.01	0.10
1O	0	-751	-89	-59	1	-65	71	1	0.01	0.01	0.05
1P	0	-751	801	-59	1	-65	-137	1	0.07	0.01	0.10
2	0	-1359	597	-77	0	-71	-56	1	0.05	0.02	0.04
1A	10	-888	208	-7	1	45	21	1	0.02	0.01	0.02
1B	10	-888	505	-7	1	45	-20	1	0.04	0.01	0.02
1C	10	-888	208	-85	1	-119	21	1	0.02	0.01	0.05
1D	10	-888	505	-85	1	-119	-20	1	0.04	0.01	0.05
1E	10	-714	208	-7	1	45	21	1	0.02	0.01	0.02
1F	10	-714	505	-7	1	45	-20	1	0.04	0.01	0.02
1G	10	-714	208	-85	1	-119	21	1	0.02	0.01	0.05
1H	10	-714	505	-85	1	-119	-20	1	0.04	0.01	0.05
1I	10	-853	-89	-33	1	-11	63	1	0.01	0.01	0.05
1J	10	-853	801	-33	1	-11	-62	1	0.07	0.01	0.05
1K	10	-853	-89	-59	1	-62	63	1	0.01	0.01	0.05
1L	10	-853	801	-59	1	-62	-62	1	0.07	0.01	0.05
1M	10	-749	-89	-33	1	-11	63	1	0.01	0.01	0.05
1N	10	-749	801	-33	1	-11	-62	1	0.07	0.01	0.05
1O	10	-749	-89	-59	1	-62	63	1	0.01	0.01	0.05
1P	10	-749	801	-59	1	-62	-62	1	0.07	0.01	0.05
2	10	-1356	597	-77	0	-64	1	1	0.05	0.02	0.03
1A	19	-886	208	-7	1	54	43	1	0.02	0.01	0.03
1B	19	-886	505	-7	1	54	26	1	0.04	0.01	0.02
1C	19	-886	208	-85	1	-118	43	1	0.02	0.01	0.05
1D	19	-886	505	-85	1	-118	26	1	0.04	0.01	0.05
1E	19	-712	208	-7	1	54	43	1	0.02	0.01	0.03
1F	19	-712	505	-7	1	54	26	1	0.04	0.01	0.02
1G	19	-712	208	-85	1	-118	43	1	0.02	0.01	0.05
1H	19	-712	505	-85	1	-118	26	1	0.04	0.01	0.05
1I	19	-851	-89	-33	1	-5	55	1	0.01	0.01	0.04
1J	19	-851	801	-33	1	-5	14	1	0.07	0.01	0.01
1K	19	-851	-89	-59	1	-59	55	1	0.01	0.01	0.04
1L	19	-851	801	-59	1	-59	14	1	0.07	0.01	0.03
1M	19	-748	-89	-33	1	-5	55	1	0.01	0.01	0.04
1N	19	-748	801	-33	1	-5	14	1	0.07	0.01	0.01
1O	19	-748	-89	-59	1	-59	55	1	0.01	0.01	0.04
1P	19	-748	801	-59	1	-59	14	1	0.07	0.01	0.03
2	19	-1354	597	-77	0	-57	58	1	0.05	0.02	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-890	54	43	1	1.0000	0.9969	0.9974	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1B	-890	54	-65	1	1.0000	0.9969	0.9967	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1C	-890	-120	43	1	1.0000	0.9971	0.9974	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1D	-890	-120	-65	1	1.0000	0.9971	0.9967	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1E	-716	54	43	1	1.0000	0.9975	0.9979	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1F	-716	54	-65	1	1.0000	0.9975	0.9974	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1G	-716	-120	43	1	1.0000	0.9977	0.9979	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1H	-716	-120	-65	1	1.0000	0.9977	0.9974	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1I	-855	-17	71	1	1.0000	0.9966	0.9988	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1J	-855	-17	-137	1	1.0000	0.9966	0.9974	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1K	-855	-65	71	1	1.0000	0.9972	0.9988	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1L	-855	-65	-137	1	1.0000	0.9972	0.9974	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1M	-751	-17	71	1	1.0000	0.9970	0.9990	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1N	-751	-17	-137	1	1.0000	0.9970	0.9977	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1O	-751	-65	71	1	1.0000	0.9975	0.9990	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1P	-751	-65	-137	1	1.0000	0.9975	0.9977	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
2	-1359	-71	58	1	1.0000	0.9954	0.9935	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 15 NI 75 NF 73 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-83	-320	1	0	0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1B	0	-83	-313	1	0	0	41	1	0.05	0.00	0.09	
1C	0	-83	-320	-2	0	-0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1D	0	-83	-313	-2	0	-0	41	1	0.05	0.00	0.09	
1E	0	-77	-320	1	0	0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1F	0	-77	-313	1	0	0	41	1	0.05	0.00	0.09	
1G	0	-77	-320	-2	0	-0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1H	0	-77	-313	-2	0	-0	41	1	0.05	0.00	0.09	

1I	0	-81	-318	3	1	1	42	1	0.05	0.00	0.10
1J	0	-81	-315	3	1	1	41	1	0.05	0.00	0.10
1K	0	-81	-318	-4	1	-1	42	1	0.05	0.00	0.10
1L	0	-81	-315	-4	1	-1	41	1	0.05	0.00	0.10
1M	0	-79	-318	3	1	1	42	1	0.05	0.00	0.10
1N	0	-79	-315	3	1	1	41	1	0.05	0.00	0.10
1O	0	-79	-318	-4	1	-1	42	1	0.05	0.00	0.10
1P	0	-79	-315	-4	1	-1	41	1	0.05	0.00	0.10
2	0	-138	-540	-1	0	-0	71	1	0.09	0.01	0.17
1A	10	-82	-320	1	0	0	12	1	0.05	0.00	0.03
1B	10	-82	-313	1	0	0	10	1	0.05	0.00	0.02
1C	10	-82	-320	-2	0	-0	12	1	0.05	0.00	0.03
1D	10	-82	-313	-2	0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02
1E	10	-77	-320	1	0	0	12	1	0.05	0.00	0.03
1F	10	-77	-313	1	0	0	10	1	0.05	0.00	0.02
1G	10	-77	-320	-2	0	-0	12	1	0.05	0.00	0.03
1H	10	-77	-313	-2	0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02
1I	10	-80	-318	3	1	1	12	1	0.05	0.00	0.03
1J	10	-80	-315	3	1	1	11	1	0.05	0.00	0.03
1K	10	-80	-318	-4	1	-1	12	1	0.05	0.00	0.03
1L	10	-80	-315	-4	1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03
1M	10	-79	-318	3	1	1	12	1	0.05	0.00	0.03
1N	10	-79	-315	3	1	1	11	1	0.05	0.00	0.03
1O	10	-79	-318	-4	1	-1	12	1	0.05	0.00	0.03
1P	10	-79	-315	-4	1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03
2	10	-138	-540	-1	0	0	20	1	0.09	0.01	0.05
1A	19	-82	-320	1	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.04
1B	19	-82	-313	1	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.05
1C	19	-82	-320	-2	0	-0	-17	1	0.05	0.00	0.04
1D	19	-82	-313	-2	0	-0	-20	1	0.05	0.00	0.05
1E	19	-76	-320	1	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.04
1F	19	-76	-313	1	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.05
1G	19	-76	-320	-2	0	-0	-17	1	0.05	0.00	0.04
1H	19	-76	-313	-2	0	-0	-20	1	0.05	0.00	0.05
1I	19	-80	-318	3	1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1J	19	-80	-315	3	1	1	-19	1	0.05	0.00	0.04
1K	19	-80	-318	-4	1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1L	19	-80	-315	-4	1	-1	-19	1	0.05	0.00	0.04
1M	19	-78	-318	3	1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1N	19	-78	-315	3	1	1	-19	1	0.05	0.00	0.04
1O	19	-78	-318	-4	1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1P	19	-78	-315	-4	1	-1	-19	1	0.05	0.00	0.04
2	19	-137	-540	-1	0	0	-32	1	0.09	0.01	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-83	0	42	1	1.0000	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1B	-83	0	41	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1C	-83	-0	42	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1D	-83	-0	41	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1E	-77	0	42	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1F	-77	0	41	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1G	-77	-0	42	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1H	-77	-0	41	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1I	-81	1	42	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1J	-81	1	41	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1K	-81	-1	42	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1L	-81	-1	41	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1M	-79	1	42	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1N	-79	1	41	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1O	-79	-1	42	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1P	-79	-1	41	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
2	-138	0	71	1	1.0000	0.9984	0.9986	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 16 NI 76 NF 71 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-99	445	1	-0	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1B	0	-99	457	1	-0	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1C	0	-99	445	-2	-0	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1D	0	-99	457	-2	-0	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1E	0	-95	445	1	-0	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1F	0	-95	457	1	-0	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1G	0	-95	445	-2	-0	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1H	0	-95	457	-2	-0	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1I	0	-98	448	5	-1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1J	0	-98	453	5	-1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1K	0	-98	448	-5	-1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1L	0	-98	453	-5	-1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1M	0	-97	448	5	-1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1N	0	-97	453	5	-1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1O	0	-97	448	-5	-1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1P	0	-97	453	-5	-1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	

2	0	-168	770	-0	-0	0	-103	1	0.13	0.01	0.24
1A	10	-98	445	1	-0	0	-16	1	0.08	0.00	0.04
1B	10	-98	457	1	-0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04
1C	10	-98	445	-2	-0	-0	-16	1	0.08	0.00	0.04
1D	10	-98	457	-2	-0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04
1E	10	-95	445	1	-0	0	-16	1	0.08	0.00	0.04
1F	10	-95	457	1	-0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04
1G	10	-95	445	-2	-0	-0	-16	1	0.08	0.00	0.04
1H	10	-95	457	-2	-0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04
1I	10	-97	448	5	-1	1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1J	10	-97	453	5	-1	1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1K	10	-97	448	-5	-1	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1L	10	-97	453	-5	-1	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1M	10	-96	448	5	-1	1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1N	10	-96	453	5	-1	1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1O	10	-96	448	-5	-1	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1P	10	-96	453	-5	-1	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
2	10	-167	770	-0	-0	0	-30	1	0.13	0.01	0.07
1A	19	-97	445	1	-0	1	27	1	0.08	0.00	0.06
1B	19	-97	457	1	-0	1	24	1	0.08	0.00	0.06
1C	19	-97	445	-2	-0	-0	27	1	0.08	0.00	0.06
1D	19	-97	457	-2	-0	-0	24	1	0.08	0.00	0.06
1E	19	-94	445	1	-0	1	27	1	0.08	0.00	0.06
1F	19	-94	457	1	-0	1	24	1	0.08	0.00	0.06
1G	19	-94	445	-2	-0	-0	27	1	0.08	0.00	0.06
1H	19	-94	457	-2	-0	-0	24	1	0.08	0.00	0.06
1I	19	-96	448	5	-1	1	26	1	0.08	0.00	0.06
1J	19	-96	453	5	-1	1	25	1	0.08	0.00	0.06
1K	19	-96	448	-5	-1	-1	26	1	0.08	0.00	0.06
1L	19	-96	453	-5	-1	-1	25	1	0.08	0.00	0.06
1M	19	-95	448	5	-1	1	26	1	0.08	0.00	0.06
1N	19	-95	453	5	-1	1	25	1	0.08	0.00	0.06
1O	19	-95	448	-5	-1	-1	26	1	0.08	0.00	0.06
1P	19	-95	453	-5	-1	-1	25	1	0.08	0.00	0.06
2	19	-166	770	-0	-0	0	43	1	0.13	0.01	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-99	1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1B	-99	1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1C	-99	-0	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1D	-99	-0	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1E	-95	1	-60	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1F	-95	1	-60	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1G	-95	-0	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1H	-95	-0	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1I	-98	1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1J	-98	1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1K	-98	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1L	-98	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1M	-97	1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1N	-97	1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1O	-97	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1P	-97	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
2	-168	0	-103	1	1.0000	0.9991	0.9983	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 17 NI 56 NF 78 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1109	-865	-44	-2	96	92	1	0.08	0.02	0.07	
1B	0	-1109	-489	-44	-2	96	18	1	0.04	0.02	0.04	
1C	0	-1109	-865	-123	-2	-58	92	1	0.08	0.02	0.07	
1D	0	-1109	-489	-123	-2	-58	18	1	0.04	0.02	0.03	
1E	0	-907	-865	-44	-2	96	92	1	0.08	0.02	0.07	
1F	0	-907	-489	-44	-2	96	18	1	0.04	0.02	0.04	
1G	0	-907	-865	-123	-2	-58	92	1	0.08	0.02	0.07	
1H	0	-907	-489	-123	-2	-58	18	1	0.04	0.02	0.03	
1I	0	-1076	-1127	-70	-2	43	162	1	0.10	0.02	0.12	
1J	0	-1076	-227	-70	-2	43	-52	1	0.02	0.02	0.04	
1K	0	-1076	-1127	-97	-2	-5	162	1	0.10	0.02	0.12	
1L	0	-1076	-227	-97	-2	-5	-52	1	0.02	0.02	0.04	
1M	0	-940	-1127	-70	-2	43	162	1	0.10	0.02	0.12	
1N	0	-940	-227	-70	-2	43	-52	1	0.02	0.02	0.04	
1O	0	-940	-1127	-97	-2	-5	162	1	0.10	0.02	0.12	
1P	0	-940	-227	-97	-2	-5	-52	1	0.02	0.02	0.04	
2	0	-1703	-1132	-144	-1	33	91	1	0.10	0.03	0.07	
1A	10	-1107	-865	-44	-2	108	15	1	0.08	0.02	0.05	
1B	10	-1107	-489	-44	-2	108	-34	1	0.04	0.02	0.05	
1C	10	-1107	-865	-123	-2	-54	15	1	0.08	0.02	0.02	
1D	10	-1107	-489	-123	-2	-54	-34	1	0.04	0.02	0.03	
1E	10	-905	-865	-44	-2	108	15	1	0.08	0.02	0.05	
1F	10	-905	-489	-44	-2	108	-34	1	0.04	0.02	0.05	

1G	10	-905	-865	-123	-2	-54	15	1	0.08	0.02	0.02
1H	10	-905	-489	-123	-2	-54	-34	1	0.04	0.02	0.03
1I	10	-1074	-1127	-70	-2	52	56	1	0.10	0.02	0.04
1J	10	-1074	-227	-70	-2	52	-76	1	0.02	0.02	0.06
1K	10	-1074	-1127	-97	-2	2	56	1	0.10	0.02	0.04
1L	10	-1074	-227	-97	-2	2	-76	1	0.02	0.02	0.06
1M	10	-938	-1127	-70	-2	52	56	1	0.10	0.02	0.04
1N	10	-938	-227	-70	-2	52	-76	1	0.02	0.02	0.06
1O	10	-938	-1127	-97	-2	2	56	1	0.10	0.02	0.04
1P	10	-938	-227	-97	-2	2	-76	1	0.02	0.02	0.06
2	10	-1700	-1132	-144	-1	46	-16	1	0.10	0.03	0.02
1A	19	-1105	-865	-44	-2	119	-62	1	0.08	0.02	0.05
1B	19	-1105	-489	-44	-2	119	-86	1	0.04	0.02	0.07
1C	19	-1105	-865	-123	-2	-50	-62	1	0.08	0.02	0.05
1D	19	-1105	-489	-123	-2	-50	-86	1	0.04	0.02	0.07
1E	19	-903	-865	-44	-2	119	-62	1	0.08	0.02	0.05
1F	19	-903	-489	-44	-2	119	-86	1	0.04	0.02	0.07
1G	19	-903	-865	-123	-2	-50	-62	1	0.08	0.02	0.05
1H	19	-903	-489	-123	-2	-50	-86	1	0.04	0.02	0.07
1I	19	-1072	-1127	-70	-2	61	-49	1	0.10	0.02	0.04
1J	19	-1072	-227	-70	-2	61	-99	1	0.02	0.02	0.08
1K	19	-1072	-1127	-97	-2	8	-49	1	0.10	0.02	0.04
1L	19	-1072	-227	-97	-2	8	-99	1	0.02	0.02	0.08
1M	19	-936	-1127	-70	-2	61	-49	1	0.10	0.02	0.04
1N	19	-936	-227	-70	-2	61	-99	1	0.02	0.02	0.08
1O	19	-936	-1127	-97	-2	8	-49	1	0.10	0.02	0.04
1P	19	-936	-227	-97	-2	8	-99	1	0.02	0.02	0.08
2	19	-1698	-1132	-144	-1	60	-124	1	0.10	0.03	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1109	119	92	1	1.0000	0.9962	0.9953	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1B	-1109	119	-86	1	1.0000	0.9962	0.9964	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1C	-1109	-58	92	1	1.0000	0.9963	0.9953	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1D	-1109	-58	-86	1	1.0000	0.9963	0.9964	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1E	-907	119	92	1	1.0000	0.9969	0.9962	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1F	-907	119	-86	1	1.0000	0.9969	0.9970	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1G	-907	-58	92	1	1.0000	0.9970	0.9962	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1H	-907	-58	-86	1	1.0000	0.9970	0.9970	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1I	-1076	61	162	1	1.0000	0.9962	0.9963	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'yx'= 8
1J	-1076	61	-99	1	1.0000	0.9962	0.9980	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1K	-1076	8	162	1	1.0000	0.9947	0.9963	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1L	-1076	8	-99	1	1.0000	0.9947	0.9980	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1M	-940	61	162	1	1.0000	0.9967	0.9967	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'yx'= 8
1N	-940	61	-99	1	1.0000	0.9967	0.9983	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1O	-940	8	162	1	1.0000	0.9953	0.9967	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1P	-940	8	-99	1	1.0000	0.9953	0.9983	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
2	-1703	60	-124	1	1.0000	0.9937	0.9926	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 18 NI 55 NF 80 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-909	-614	-11	-3	37	72	1	0.05	0.02	0.05	
1B	0	-909	-257	-11	-3	37	0	1	0.02	0.02	0.02	
1C	0	-909	-614	-84	-3	-118	72	1	0.05	0.02	0.05	
1D	0	-909	-257	-84	-3	-118	0	1	0.02	0.02	0.05	
1E	0	-726	-614	-11	-3	37	72	1	0.05	0.01	0.05	
1F	0	-726	-257	-11	-3	37	0	1	0.02	0.01	0.02	
1G	0	-726	-614	-84	-3	-118	72	1	0.05	0.01	0.05	
1H	0	-726	-257	-84	-3	-118	0	1	0.02	0.01	0.05	
1I	0	-870	-899	-35	-2	-17	142	1	0.08	0.01	0.11	
1J	0	-870	28	-35	-2	-17	-70	1	0.00	0.01	0.05	
1K	0	-870	-899	-60	-2	-65	142	1	0.08	0.01	0.11	
1L	0	-870	28	-60	-2	-65	-70	1	0.00	0.01	0.05	
1M	0	-765	-899	-35	-2	-17	142	1	0.08	0.01	0.11	
1N	0	-765	28	-35	-2	-17	-70	1	0.00	0.01	0.05	
1O	0	-765	-899	-60	-2	-65	142	1	0.08	0.01	0.11	
1P	0	-765	28	-60	-2	-65	-70	1	0.00	0.01	0.05	
2	0	-1381	-725	-80	-2	-71	60	1	0.06	0.02	0.05	
1A	10	-907	-614	-11	-3	45	17	1	0.05	0.02	0.02	
1B	10	-907	-257	-11	-3	45	-28	1	0.02	0.02	0.02	
1C	10	-907	-614	-84	-3	-117	17	1	0.05	0.02	0.05	
1D	10	-907	-257	-84	-3	-117	-28	1	0.02	0.02	0.05	
1E	10	-724	-614	-11	-3	45	17	1	0.05	0.01	0.02	
1F	10	-724	-257	-11	-3	45	-28	1	0.02	0.01	0.02	
1G	10	-724	-614	-84	-3	-117	17	1	0.05	0.01	0.05	
1H	10	-724	-257	-84	-3	-117	-28	1	0.02	0.01	0.05	
1I	10	-868	-899	-35	-2	-11	57	1	0.08	0.01	0.04	
1J	10	-868	28	-35	-2	-11	-68	1	0.00	0.01	0.05	
1K	10	-868	-899	-60	-2	-61	57	1	0.08	0.01	0.04	
1L	10	-868	28	-60	-2	-61	-68	1	0.00	0.01	0.05	
1M	10	-763	-899	-35	-2	-11	57	1	0.08	0.01	0.04	
1N	10	-763	28	-35	-2	-11	-68	1	0.00	0.01	0.05	

1O	10	-763	-899	-60	-2	-61	57	1	0.08	0.01	0.04
1P	10	-763	28	-60	-2	-61	-68	1	0.00	0.01	0.05
2	10	-1378	-725	-80	-2	-63	-9	1	0.06	0.02	0.03
1A	19	-905	-614	-11	-3	53	-37	1	0.05	0.02	0.03
1B	19	-905	-257	-11	-3	53	-56	1	0.02	0.02	0.04
1C	19	-905	-614	-84	-3	-116	-37	1	0.05	0.02	0.05
1D	19	-905	-257	-84	-3	-116	-56	1	0.02	0.02	0.05
1E	19	-722	-614	-11	-3	53	-37	1	0.05	0.01	0.03
1F	19	-722	-257	-11	-3	53	-56	1	0.02	0.01	0.04
1G	19	-722	-614	-84	-3	-116	-37	1	0.05	0.01	0.05
1H	19	-722	-257	-84	-3	-116	-56	1	0.02	0.01	0.05
1I	19	-867	-899	-35	-2	-5	-27	1	0.08	0.01	0.02
1J	19	-867	28	-35	-2	-5	-67	1	0.00	0.01	0.05
1K	19	-867	-899	-60	-2	-58	-27	1	0.08	0.01	0.03
1L	19	-867	28	-60	-2	-58	-67	1	0.00	0.01	0.05
1M	19	-761	-899	-35	-2	-5	-27	1	0.08	0.01	0.02
1N	19	-761	28	-35	-2	-5	-67	1	0.00	0.01	0.05
1O	19	-761	-899	-60	-2	-58	-27	1	0.08	0.01	0.03
1P	19	-761	28	-60	-2	-58	-67	1	0.00	0.01	0.05
2	19	-1376	-725	-80	-2	-55	-78	1	0.06	0.02	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-909	53	72	1	1.0000	0.9968	0.9964	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1B	-909	53	-56	1	1.0000	0.9968	0.9974	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1C	-909	-118	72	1	1.0000	0.9971	0.9964	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1D	-909	-118	-56	1	1.0000	0.9971	0.9974	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1E	-726	53	72	1	1.0000	0.9974	0.9972	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1F	-726	53	-56	1	1.0000	0.9974	0.9979	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1G	-726	-118	72	1	1.0000	0.9977	0.9972	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1H	-726	-118	-56	1	1.0000	0.9977	0.9979	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1I	-870	-17	142	1	1.0000	0.9966	0.9972	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1J	-870	-17	-70	1	1.0000	0.9966	0.9991	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1K	-870	-65	142	1	1.0000	0.9971	0.9972	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1L	-870	-65	-70	1	1.0000	0.9971	0.9991	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1M	-765	-17	142	1	1.0000	0.9970	0.9975	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1N	-765	-17	-70	1	1.0000	0.9970	0.9992	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1O	-765	-65	142	1	1.0000	0.9975	0.9975	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1P	-765	-65	-70	1	1.0000	0.9975	0.9992	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
2	-1381	-71	-78	1	1.0000	0.9953	0.9939	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 19 NI 81 NF 79 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-78	-302	2	-0	0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1B	0	-78	-296	2	-0	0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1C	0	-78	-302	-1	-0	-0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1D	0	-78	-296	-1	-0	-0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1E	0	-73	-302	2	-0	0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1F	0	-73	-296	2	-0	0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1G	0	-73	-302	-1	-0	-0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1H	0	-73	-296	-1	-0	-0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1I	0	-76	-300	4	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1J	0	-76	-298	4	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1K	0	-76	-300	-3	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1L	0	-76	-298	-3	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1M	0	-75	-300	4	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1N	0	-75	-298	4	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1O	0	-75	-300	-3	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1P	0	-75	-298	-3	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
2	0	-130	-510	1	-0	-0	67	1	0.09	0.01	0.16	
1A	10	-78	-302	2	-0	0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1B	10	-78	-296	2	-0	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1C	10	-78	-302	-1	-0	-0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1D	10	-78	-296	-1	-0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1E	10	-72	-302	2	-0	0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1F	10	-72	-296	2	-0	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1G	10	-72	-302	-1	-0	-0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1H	10	-72	-296	-1	-0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1I	10	-76	-300	4	-1	1	11	1	0.05	0.00	0.03	
1J	10	-76	-298	4	-1	1	10	1	0.05	0.00	0.02	
1K	10	-76	-300	-3	-1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03	
1L	10	-76	-298	-3	-1	-1	10	1	0.05	0.00	0.02	
1M	10	-74	-300	4	-1	1	11	1	0.05	0.00	0.03	
1N	10	-74	-298	4	-1	1	10	1	0.05	0.00	0.02	
1O	10	-74	-300	-3	-1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03	
1P	10	-74	-298	-3	-1	-1	10	1	0.05	0.00	0.02	
2	10	-129	-510	1	-0	-0	19	1	0.09	0.01	0.04	
1A	19	-77	-302	2	-0	0	-16	1	0.05	0.00	0.04	
1B	19	-77	-296	2	-0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1C	19	-77	-302	-1	-0	-1	-16	1	0.05	0.00	0.04	
1D	19	-77	-296	-1	-0	-1	-19	1	0.05	0.00	0.04	

1E	19	-71	-302	2	-0	0	-16	1	0.05	0.00	0.04
1F	19	-71	-296	2	-0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04
1G	19	-71	-302	-1	-0	-1	-16	1	0.05	0.00	0.04
1H	19	-71	-296	-1	-0	-1	-19	1	0.05	0.00	0.04
1I	19	-75	-300	4	-1	1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1J	19	-75	-298	4	-1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1K	19	-75	-300	-3	-1	-1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1L	19	-75	-298	-3	-1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1M	19	-73	-300	4	-1	1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1N	19	-73	-298	4	-1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1O	19	-73	-300	-3	-1	-1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1P	19	-73	-298	-3	-1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
2	19	-129	-510	1	-0	-0	-30	1	0.09	0.01	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-78	0	40	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1B	-78	0	38	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1C	-78	-1	40	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1D	-78	-1	38	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1E	-73	0	40	1	1.0000	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1F	-73	0	38	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1G	-73	-1	40	1	1.0000	0.9996	0.9993	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1H	-73	-1	38	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1I	-76	1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1J	-76	1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1K	-76	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1L	-76	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1M	-75	1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1N	-75	1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1O	-75	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1P	-75	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
2	-130	-0	67	1	1.0000	0.9992	0.9987	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 20 NI 82 NF 77 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-93	420	2	1	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1B	0	-93	431	2	1	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1C	0	-93	420	-1	1	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1D	0	-93	431	-1	1	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1E	0	-90	420	2	1	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1F	0	-90	431	2	1	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1G	0	-90	420	-1	1	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1H	0	-90	431	-1	1	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1I	0	-92	423	5	1	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1J	0	-92	428	5	1	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1K	0	-92	423	-4	1	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1L	0	-92	428	-4	1	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1M	0	-91	423	5	1	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1N	0	-91	428	5	1	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1O	0	-91	423	-4	1	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1P	0	-91	428	-4	1	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
2	0	-158	726	1	1	-0	-97	1	0.12	0.01	0.23	
1A	10	-92	420	2	1	0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1B	10	-92	431	2	1	0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1C	10	-92	420	-1	1	-0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1D	10	-92	431	-1	1	-0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1E	10	-89	420	2	1	0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1F	10	-89	431	2	1	0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1G	10	-89	420	-1	1	-0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1H	10	-89	431	-1	1	-0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1I	10	-91	423	5	1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1J	10	-91	428	5	1	1	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1K	10	-91	423	-4	1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1L	10	-91	428	-4	1	-1	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1M	10	-90	423	5	1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1N	10	-90	428	5	1	1	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1O	10	-90	423	-4	1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1P	10	-90	428	-4	1	-1	-17	1	0.07	0.00	0.04	
2	10	-157	726	1	1	-0	-28	1	0.12	0.01	0.07	
1A	19	-92	420	2	1	0	26	1	0.07	0.00	0.06	
1B	19	-92	431	2	1	0	23	1	0.07	0.00	0.05	
1C	19	-92	420	-1	1	-1	26	1	0.07	0.00	0.06	
1D	19	-92	431	-1	1	-1	23	1	0.07	0.00	0.05	
1E	19	-89	420	2	1	0	26	1	0.07	0.00	0.06	
1F	19	-89	431	2	1	0	23	1	0.07	0.00	0.05	
1G	19	-89	420	-1	1	-1	26	1	0.07	0.00	0.06	
1H	19	-89	431	-1	1	-1	23	1	0.07	0.00	0.05	
1I	19	-91	423	5	1	1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1J	19	-91	428	5	1	1	24	1	0.07	0.00	0.06	
1K	19	-91	423	-4	1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1L	19	-91	428	-4	1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06	

1M	19	-90	423	5	1	1	25	1	0.07	0.00	0.06
1N	19	-90	428	5	1	1	24	1	0.07	0.00	0.06
1O	19	-90	423	-4	1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06
1P	19	-90	428	-4	1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06
2	19	-156	726	1	1	-0	41	1	0.12	0.01	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-93	0	-56	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1B	-93	0	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1C	-93	-1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1D	-93	-1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1E	-90	0	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1F	-90	0	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1G	-90	-1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1H	-90	-1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1I	-92	1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1J	-92	1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1K	-92	-1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1L	-92	-1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1M	-91	1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1N	-91	1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1O	-91	-1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1P	-91	-1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
2	-158	-0	-97	1	1.0000	0.9991	0.9984	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 21 NI 46 NF 86 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-897	154	-10	2	40	9	1	0.01	0.01	0.02	
1B	0	-897	455	-10	2	40	-54	1	0.04	0.01	0.04	
1C	0	-897	154	-81	2	-116	9	1	0.01	0.01	0.05	
1D	0	-897	455	-81	2	-116	-54	1	0.04	0.01	0.05	
1E	0	-712	154	-10	2	40	9	1	0.01	0.01	0.02	
1F	0	-712	455	-10	2	40	-54	1	0.04	0.01	0.04	
1G	0	-712	154	-81	2	-116	9	1	0.01	0.01	0.05	
1H	0	-712	455	-81	2	-116	-54	1	0.04	0.01	0.05	
1I	0	-858	-123	-34	2	-14	78	1	0.01	0.01	0.06	
1J	0	-858	732	-34	2	-14	-123	1	0.06	0.01	0.09	
1K	0	-858	-123	-57	2	-62	78	1	0.01	0.01	0.06	
1L	0	-858	732	-57	2	-62	-123	1	0.06	0.01	0.09	
1M	0	-751	-123	-34	2	-14	78	1	0.01	0.01	0.06	
1N	0	-751	732	-34	2	-14	-123	1	0.06	0.01	0.09	
1O	0	-751	-123	-57	2	-62	78	1	0.01	0.01	0.06	
1P	0	-751	732	-57	2	-62	-123	1	0.06	0.01	0.09	
2	0	-1358	506	-76	1	-66	-37	1	0.04	0.02	0.03	
1A	10	-895	154	-10	2	48	27	1	0.01	0.01	0.02	
1B	10	-895	455	-10	2	48	-14	1	0.04	0.01	0.02	
1C	10	-895	154	-81	2	-115	27	1	0.01	0.01	0.05	
1D	10	-895	455	-81	2	-115	-14	1	0.04	0.01	0.05	
1E	10	-710	154	-10	2	48	27	1	0.01	0.01	0.02	
1F	10	-710	455	-10	2	48	-14	1	0.04	0.01	0.02	
1G	10	-710	154	-81	2	-115	27	1	0.01	0.01	0.05	
1H	10	-710	455	-81	2	-115	-14	1	0.04	0.01	0.05	
1I	10	-856	-123	-34	2	-9	67	1	0.01	0.01	0.05	
1J	10	-856	732	-34	2	-9	-55	1	0.06	0.01	0.04	
1K	10	-856	-123	-57	2	-58	67	1	0.01	0.01	0.05	
1L	10	-856	732	-57	2	-58	-55	1	0.06	0.01	0.04	
1M	10	-749	-123	-34	2	-9	67	1	0.01	0.01	0.05	
1N	10	-749	732	-34	2	-9	-55	1	0.06	0.01	0.04	
1O	10	-749	-123	-57	2	-58	67	1	0.01	0.01	0.05	
1P	10	-749	732	-57	2	-58	-55	1	0.06	0.01	0.04	
2	10	-1356	506	-76	1	-59	11	1	0.04	0.02	0.03	
1A	19	-893	154	-10	2	56	45	1	0.01	0.01	0.03	
1B	19	-893	455	-10	2	56	26	1	0.04	0.01	0.03	
1C	19	-893	154	-81	2	-114	45	1	0.01	0.01	0.05	
1D	19	-893	455	-81	2	-114	26	1	0.04	0.01	0.05	
1E	19	-708	154	-10	2	56	45	1	0.01	0.01	0.03	
1F	19	-708	455	-10	2	56	26	1	0.04	0.01	0.03	
1G	19	-708	154	-81	2	-114	45	1	0.01	0.01	0.05	
1H	19	-708	455	-81	2	-114	26	1	0.04	0.01	0.05	
1I	19	-854	-123	-34	2	-3	57	1	0.01	0.01	0.04	
1J	19	-854	732	-34	2	-3	14	1	0.06	0.01	0.01	
1K	19	-854	-123	-57	2	-55	57	1	0.01	0.01	0.04	
1L	19	-854	732	-57	2	-55	14	1	0.06	0.01	0.02	
1M	19	-747	-123	-34	2	-3	57	1	0.01	0.01	0.04	
1N	19	-747	732	-34	2	-3	14	1	0.06	0.01	0.01	
1O	19	-747	-123	-57	2	-55	57	1	0.01	0.01	0.04	
1P	19	-747	732	-57	2	-55	14	1	0.06	0.01	0.02	
2	19	-1353	506	-76	1	-51	59	1	0.04	0.02	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-897	56	45	1	1.0000	0.9969	0.9978	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1B	-897	56	-54	1	1.0000	0.9969	0.9966	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1C	-897	-116	45	1	1.0000	0.9971	0.9978	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1D	-897	-116	-54	1	1.0000	0.9971	0.9966	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1E	-712	56	45	1	1.0000	0.9975	0.9982	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1F	-712	56	-54	1	1.0000	0.9975	0.9973	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1G	-712	-116	45	1	1.0000	0.9977	0.9982	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1H	-712	-116	-54	1	1.0000	0.9977	0.9973	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1I	-858	-14	78	1	1.0000	0.9965	0.9987	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1J	-858	-14	-123	1	1.0000	0.9965	0.9973	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1K	-858	-62	78	1	1.0000	0.9972	0.9987	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1L	-858	-62	-123	1	1.0000	0.9972	0.9973	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1M	-751	-14	78	1	1.0000	0.9970	0.9989	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1N	-751	-14	-123	1	1.0000	0.9970	0.9977	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1O	-751	-62	78	1	1.0000	0.9975	0.9989	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1P	-751	-62	-123	1	1.0000	0.9975	0.9977	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
2	-1358	-66	59	1	1.0000	0.9953	0.9944	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 22 NI 87 NF 85 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-78	-302	1	0	0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1B	0	-78	-296	1	0	0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1C	0	-78	-302	-2	0	-0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1D	0	-78	-296	-2	0	-0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1E	0	-73	-302	1	0	0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1F	0	-73	-296	1	0	0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1G	0	-73	-302	-2	0	-0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1H	0	-73	-296	-2	0	-0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1I	0	-76	-300	3	1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1J	0	-76	-298	3	1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1K	0	-76	-300	-4	1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1L	0	-76	-298	-4	1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1M	0	-75	-300	3	1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1N	0	-75	-298	3	1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1O	0	-75	-300	-4	1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1P	0	-75	-298	-4	1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
2	0	-130	-510	-1	0	0	67	1	0.09	0.01	0.16	
1A	10	-78	-302	1	0	0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1B	10	-78	-296	1	0	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1C	10	-78	-302	-2	0	-0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1D	10	-78	-296	-2	0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1E	10	-72	-302	1	0	0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1F	10	-72	-296	1	0	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1G	10	-72	-302	-2	0	-0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1H	10	-72	-296	-2	0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1I	10	-76	-300	3	1	1	11	1	0.05	0.00	0.03	
1J	10	-76	-298	3	1	1	10	1	0.05	0.00	0.02	
1K	10	-76	-300	-4	1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03	
1L	10	-76	-298	-4	1	-1	10	1	0.05	0.00	0.02	
1M	10	-74	-300	3	1	1	11	1	0.05	0.00	0.03	
1N	10	-74	-298	3	1	1	10	1	0.05	0.00	0.02	
1O	10	-74	-300	-4	1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03	
1P	10	-74	-298	-4	1	-1	10	1	0.05	0.00	0.02	
2	10	-130	-510	-1	0	0	19	1	0.09	0.01	0.04	
1A	19	-77	-302	1	0	1	-16	1	0.05	0.00	0.04	
1B	19	-77	-296	1	0	1	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1C	19	-77	-302	-2	0	-0	-16	1	0.05	0.00	0.04	
1D	19	-77	-296	-2	0	-0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1E	19	-71	-302	1	0	1	-16	1	0.05	0.00	0.04	
1F	19	-71	-296	1	0	1	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1G	19	-71	-302	-2	0	-0	-16	1	0.05	0.00	0.04	
1H	19	-71	-296	-2	0	-0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1I	19	-75	-300	3	1	1	-17	1	0.05	0.00	0.04	
1J	19	-75	-298	3	1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04	
1K	19	-75	-300	-4	1	-1	-17	1	0.05	0.00	0.04	
1L	19	-75	-298	-4	1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04	
1M	19	-73	-300	3	1	1	-17	1	0.05	0.00	0.04	
1N	19	-73	-298	3	1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04	
1O	19	-73	-300	-4	1	-1	-17	1	0.05	0.00	0.04	
1P	19	-73	-298	-4	1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04	
2	19	-129	-510	-1	0	0	-30	1	0.09	0.01	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-78	1	40	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8

1B	-78	1	38	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'=	8
1C	-78	-0	40	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	8
1D	-78	-0	38	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'=	8
1E	-73	1	40	1	1.0000	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	8
1F	-73	1	38	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'=	8
1G	-73	-0	40	1	1.0000	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	8
1H	-73	-0	38	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'=	8
1I	-76	1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	8
1J	-76	1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	8
1K	-76	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	8
1L	-76	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	8
1M	-75	1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	8
1N	-75	1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	8
1O	-75	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	8
1P	-75	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=	8
2	-130	0	67	1	1.0000	0.9993	0.9987	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'=	8

ASTA NUM. 23 NI 89 NF 94 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-92	421	1	-1	-2	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1B	0	-92	432	1	-1	-2	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1C	0	-92	421	-3	-1	-2	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1D	0	-92	432	-3	-1	-2	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1E	0	-90	421	1	-1	-2	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1F	0	-90	432	1	-1	-2	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1G	0	-90	421	-3	-1	-2	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1H	0	-90	432	-3	-1	-2	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1I	0	-92	423	5	-1	-2	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1J	0	-92	430	5	-1	-2	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1K	0	-92	423	-7	-1	-2	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1L	0	-92	430	-7	-1	-2	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1M	0	-91	423	5	-1	-2	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1N	0	-91	430	5	-1	-2	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1O	0	-91	423	-7	-1	-2	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1P	0	-91	430	-7	-1	-2	-57	1	0.07	0.00	0.13	
2	0	-157	727	-2	-1	-3	-97	1	0.12	0.01	0.23	
1A	10	-91	421	1	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1B	10	-91	432	1	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1C	10	-91	421	-3	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1D	10	-91	432	-3	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1E	10	-90	421	1	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1F	10	-90	432	1	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1G	10	-90	421	-3	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1H	10	-90	432	-3	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1I	10	-91	423	5	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1J	10	-91	430	5	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1K	10	-91	423	-7	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1L	10	-91	430	-7	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1M	10	-90	423	5	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1N	10	-90	430	5	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1O	10	-90	423	-7	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1P	10	-90	430	-7	-1	-2	-16	1	0.07	0.00	0.04	
2	10	-156	727	-2	-1	-3	-28	1	0.12	0.01	0.06	
1A	19	-90	421	1	-1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06	
1B	19	-90	432	1	-1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1C	19	-90	421	-3	-1	-2	24	1	0.07	0.00	0.06	
1D	19	-90	432	-3	-1	-2	25	1	0.07	0.00	0.06	
1E	19	-89	421	1	-1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06	
1F	19	-89	432	1	-1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1G	19	-89	421	-3	-1	-2	24	1	0.07	0.00	0.06	
1H	19	-89	432	-3	-1	-2	25	1	0.07	0.00	0.06	
1I	19	-90	423	5	-1	-3	24	1	0.07	0.00	0.06	
1J	19	-90	430	5	-1	-3	25	1	0.07	0.00	0.06	
1K	19	-90	423	-7	-1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06	
1L	19	-90	430	-7	-1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1M	19	-89	423	5	-1	-3	24	1	0.07	0.00	0.06	
1N	19	-89	430	5	-1	-3	25	1	0.07	0.00	0.06	
1O	19	-89	423	-7	-1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06	
1P	19	-89	430	-7	-1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06	
2	19	-155	727	-2	-1	-3	41	1	0.12	0.01	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-92	-2	-56	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1B	-92	-2	-57	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1C	-92	-2	-56	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1D	-92	-2	-57	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1E	-90	-2	-56	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1F	-90	-2	-57	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1G	-90	-2	-56	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1H	-90	-2	-57	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1I	-92	-3	-56	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8

1J	-92	-3	-57	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1K	-92	-2	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1L	-92	-2	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1M	-91	-3	-56	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1N	-91	-3	-57	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1O	-91	-2	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1P	-91	-2	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
2	-157	-3	-97	1	1.0000	0.9996	0.9984	--	--	0.01	--	0.24	Snell. 'zx'=	8

ASTA NUM. 24 NI 95 NF 100 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-93	420	1	-0	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1B	0	-93	431	1	-0	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1C	0	-93	420	-2	-0	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1D	0	-93	431	-2	-0	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1E	0	-90	420	1	-0	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1F	0	-90	431	1	-0	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1G	0	-90	420	-2	-0	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1H	0	-90	431	-2	-0	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1I	0	-92	423	4	-1	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1J	0	-92	428	4	-1	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1K	0	-92	423	-5	-1	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1L	0	-92	428	-5	-1	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1M	0	-91	423	4	-1	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1N	0	-91	428	4	-1	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1O	0	-91	423	-5	-1	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1P	0	-91	428	-5	-1	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
2	0	-158	726	-1	-0	0	-97	1	0.12	0.01	0.23	
1A	10	-92	420	1	-0	0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1B	10	-92	431	1	-0	0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1C	10	-92	420	-2	-0	-0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1D	10	-92	431	-2	-0	-0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1E	10	-89	420	1	-0	0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1F	10	-89	431	1	-0	0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1G	10	-89	420	-2	-0	-0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1H	10	-89	431	-2	-0	-0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1I	10	-91	423	4	-1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1J	10	-91	428	4	-1	1	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1K	10	-91	423	-5	-1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1L	10	-91	428	-5	-1	-1	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1M	10	-90	423	4	-1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1N	10	-90	428	4	-1	1	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1O	10	-90	423	-5	-1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1P	10	-90	428	-5	-1	-1	-17	1	0.07	0.00	0.04	
2	10	-157	726	-1	-0	0	-28	1	0.12	0.01	0.07	
1A	19	-92	420	1	-0	1	26	1	0.07	0.00	0.06	
1B	19	-92	431	1	-0	1	23	1	0.07	0.00	0.05	
1C	19	-92	420	-2	-0	-0	26	1	0.07	0.00	0.06	
1D	19	-92	431	-2	-0	-0	23	1	0.07	0.00	0.05	
1E	19	-89	420	1	-0	1	26	1	0.07	0.00	0.06	
1F	19	-89	431	1	-0	1	23	1	0.07	0.00	0.05	
1G	19	-89	420	-2	-0	-0	26	1	0.07	0.00	0.06	
1H	19	-89	431	-2	-0	-0	23	1	0.07	0.00	0.05	
1I	19	-91	423	4	-1	1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1J	19	-91	428	4	-1	1	24	1	0.07	0.00	0.06	
1K	19	-91	423	-5	-1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1L	19	-91	428	-5	-1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06	
1M	19	-90	423	4	-1	1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1N	19	-90	428	4	-1	1	24	1	0.07	0.00	0.06	
1O	19	-90	423	-5	-1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1P	19	-90	428	-5	-1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06	
2	19	-156	726	-1	-0	0	41	1	0.12	0.01	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-93	1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1B	-93	1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1C	-93	-0	-56	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1D	-93	-0	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1E	-90	1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1F	-90	1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1G	-90	-0	-56	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1H	-90	-0	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1I	-92	1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1J	-92	1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1K	-92	-1	-56	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1L	-92	-1	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1M	-91	1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1N	-91	1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1O	-91	-1	-56	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
1P	-91	-1	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'=	8
2	-158	0	-97	1	1.0000	0.9992	0.9984	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'zx'=	8

ASTA NUM. 25 NI 101 NF 106 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-93	420	2	0	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1B	0	-93	431	2	0	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1C	0	-93	420	-1	0	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1D	0	-93	431	-1	0	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1E	0	-90	420	2	0	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1F	0	-90	431	2	0	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1G	0	-90	420	-1	0	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1H	0	-90	431	-1	0	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1I	0	-92	424	5	1	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1J	0	-92	427	5	1	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1K	0	-92	424	-4	1	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1L	0	-92	427	-4	1	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1M	0	-91	424	5	1	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1N	0	-91	427	5	1	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1O	0	-91	424	-4	1	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1P	0	-91	427	-4	1	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
2	0	-158	726	1	1	0	-97	1	0.12	0.01	0.23	
1A	10	-92	420	2	0	0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1B	10	-92	431	2	0	0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1C	10	-92	420	-1	0	-0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1D	10	-92	431	-1	0	-0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1E	10	-89	420	2	0	0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1F	10	-89	431	2	0	0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1G	10	-89	420	-1	0	-0	-15	1	0.07	0.00	0.04	
1H	10	-89	431	-1	0	-0	-17	1	0.07	0.00	0.04	
1I	10	-91	424	5	1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1J	10	-91	427	5	1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1K	10	-91	424	-4	1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1L	10	-91	427	-4	1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1M	10	-90	424	5	1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1N	10	-90	427	5	1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1O	10	-90	424	-4	1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
1P	10	-90	427	-4	1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04	
2	10	-157	726	1	1	-0	-28	1	0.12	0.01	0.07	
1A	19	-92	420	2	0	0	26	1	0.07	0.00	0.06	
1B	19	-92	431	2	0	0	23	1	0.07	0.00	0.05	
1C	19	-92	420	-1	0	-0	26	1	0.07	0.00	0.06	
1D	19	-92	431	-1	0	-0	23	1	0.07	0.00	0.05	
1E	19	-88	420	2	0	0	26	1	0.07	0.00	0.06	
1F	19	-88	431	2	0	0	23	1	0.07	0.00	0.05	
1G	19	-88	420	-1	0	-0	26	1	0.07	0.00	0.06	
1H	19	-88	431	-1	0	-0	23	1	0.07	0.00	0.05	
1I	19	-91	424	5	1	1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1J	19	-91	427	5	1	1	24	1	0.07	0.00	0.06	
1K	19	-91	424	-4	1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1L	19	-91	427	-4	1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06	
1M	19	-90	424	5	1	1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1N	19	-90	427	5	1	1	24	1	0.07	0.00	0.06	
1O	19	-90	424	-4	1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06	
1P	19	-90	427	-4	1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06	
2	19	-156	726	1	1	-0	41	1	0.12	0.01	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-93	0	-56	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1B	-93	0	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1C	-93	-0	-56	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1D	-93	-0	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1E	-90	0	-56	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1F	-90	0	-57	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1G	-90	-0	-56	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1H	-90	-0	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1I	-92	1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1J	-92	1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1K	-92	-1	-56	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1L	-92	-1	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1M	-91	1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1N	-91	1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1O	-91	-1	-56	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1P	-91	-1	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
2	-158	-0	-97	1	1.0000	0.9984	0.9984	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 26 NI 107 NF 112 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-92	420	-1	0	-1	-56	1	0.07	0.00	0.13
1B	0	-92	430	-1	0	-1	-57	1	0.07	0.00	0.13
1C	0	-92	420	-5	0	-1	-56	1	0.07	0.00	0.13
1D	0	-92	430	-5	0	-1	-57	1	0.07	0.00	0.13
1E	0	-90	420	-1	0	-1	-56	1	0.07	0.00	0.13
1F	0	-90	430	-1	0	-1	-57	1	0.07	0.00	0.13
1G	0	-90	420	-5	0	-1	-56	1	0.07	0.00	0.13
1H	0	-90	430	-5	0	-1	-57	1	0.07	0.00	0.13
1I	0	-91	421	3	0	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13
1J	0	-91	429	3	0	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13
1K	0	-91	421	-9	0	-1	-56	1	0.07	0.00	0.13
1L	0	-91	429	-9	0	-1	-57	1	0.07	0.00	0.13
1M	0	-91	421	3	0	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13
1N	0	-91	429	3	0	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13
1O	0	-91	421	-9	0	-1	-56	1	0.07	0.00	0.13
1P	0	-91	429	-9	0	-1	-57	1	0.07	0.00	0.13
2	0	-157	725	-5	0	-1	-97	1	0.12	0.01	0.22
1A	10	-91	420	-1	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1B	10	-91	430	-1	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1C	10	-91	420	-5	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1D	10	-91	430	-5	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1E	10	-90	420	-1	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1F	10	-90	430	-1	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1G	10	-90	420	-5	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1H	10	-90	430	-5	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1I	10	-91	421	3	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1J	10	-91	429	3	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1K	10	-91	421	-9	0	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04
1L	10	-91	429	-9	0	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04
1M	10	-90	421	3	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1N	10	-90	429	3	0	-0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1O	10	-90	421	-9	0	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04
1P	10	-90	429	-9	0	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04
2	10	-156	725	-5	0	-1	-28	1	0.12	0.01	0.06
1A	19	-90	420	-1	0	-0	24	1	0.07	0.00	0.06
1B	19	-90	430	-1	0	-0	25	1	0.07	0.00	0.06
1C	19	-90	420	-5	0	-0	24	1	0.07	0.00	0.06
1D	19	-90	430	-5	0	-0	25	1	0.07	0.00	0.06
1E	19	-89	420	-1	0	-0	24	1	0.07	0.00	0.06
1F	19	-89	430	-1	0	-0	25	1	0.07	0.00	0.06
1G	19	-89	420	-5	0	-0	24	1	0.07	0.00	0.06
1H	19	-89	430	-5	0	-0	25	1	0.07	0.00	0.06
1I	19	-90	421	3	0	-1	24	1	0.07	0.00	0.06
1J	19	-90	429	3	0	-1	25	1	0.07	0.00	0.06
1K	19	-90	421	-9	0	0	24	1	0.07	0.00	0.06
1L	19	-90	429	-9	0	0	25	1	0.07	0.00	0.06
1M	19	-89	421	3	0	-1	24	1	0.07	0.00	0.06
1N	19	-89	429	3	0	-1	25	1	0.07	0.00	0.06
1O	19	-89	421	-9	0	0	24	1	0.07	0.00	0.06
1P	19	-89	429	-9	0	0	25	1	0.07	0.00	0.06
2	19	-155	725	-5	0	-0	41	1	0.12	0.01	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-92	-1	-56	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1B	-92	-1	-57	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1C	-92	-1	-56	1	1.0000	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1D	-92	-1	-57	1	1.0000	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1E	-90	-1	-56	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1F	-90	-1	-57	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1G	-90	-1	-56	1	1.0000	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1H	-90	-1	-57	1	1.0000	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1I	-91	-1	-56	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1J	-91	-1	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1K	-91	-1	-56	1	1.0000	0.9992	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1L	-91	-1	-57	1	1.0000	0.9992	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1M	-91	-1	-56	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1N	-91	-1	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1O	-91	-1	-56	1	1.0000	0.9992	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1P	-91	-1	-57	1	1.0000	0.9992	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
2	-157	-1	-97	1	1.0000	0.9990	0.9984	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 27 NI 88 NF 83 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-93	420	1	-0	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1B	0	-93	431	1	-0	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1C	0	-93	420	-2	-0	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1D	0	-93	431	-2	-0	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1E	0	-90	420	1	-0	0	-56	1	0.07	0.00	0.13	
1F	0	-90	431	1	-0	0	-57	1	0.07	0.00	0.13	
1G	0	-90	420	-2	-0	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13	

1H	0	-90	431	-2	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13
1I	0	-92	423	4	-1	0	-56	1	0.07	0.00	0.13
1J	0	-92	428	4	-1	0	-57	1	0.07	0.00	0.13
1K	0	-92	423	-5	-1	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13
1L	0	-92	428	-5	-1	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13
1M	0	-91	423	4	-1	0	-56	1	0.07	0.00	0.13
1N	0	-91	428	4	-1	0	-57	1	0.07	0.00	0.13
1O	0	-91	423	-5	-1	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13
1P	0	-91	428	-5	-1	-0	-57	1	0.07	0.00	0.13
2	0	-158	726	-1	-0	0	-97	1	0.12	0.01	0.23
1A	10	-92	420	1	-0	0	-15	1	0.07	0.00	0.04
1B	10	-92	431	1	-0	0	-17	1	0.07	0.00	0.04
1C	10	-92	420	-2	-0	-0	-15	1	0.07	0.00	0.04
1D	10	-92	431	-2	-0	-0	-17	1	0.07	0.00	0.04
1E	10	-89	420	1	-0	0	-15	1	0.07	0.00	0.04
1F	10	-89	431	1	-0	0	-17	1	0.07	0.00	0.04
1G	10	-89	420	-2	-0	-0	-15	1	0.07	0.00	0.04
1H	10	-89	431	-2	-0	-0	-17	1	0.07	0.00	0.04
1I	10	-91	423	4	-1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04
1J	10	-91	428	4	-1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04
1K	10	-91	423	-5	-1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04
1L	10	-91	428	-5	-1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04
1M	10	-90	423	4	-1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04
1N	10	-90	428	4	-1	1	-16	1	0.07	0.00	0.04
1O	10	-90	423	-5	-1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04
1P	10	-90	428	-5	-1	-1	-16	1	0.07	0.00	0.04
2	10	-157	726	-1	-0	0	-28	1	0.12	0.01	0.06
1A	19	-92	420	1	-0	0	26	1	0.07	0.00	0.06
1B	19	-92	431	1	-0	0	23	1	0.07	0.00	0.05
1C	19	-92	420	-2	-0	-0	26	1	0.07	0.00	0.06
1D	19	-92	431	-2	-0	-0	23	1	0.07	0.00	0.05
1E	19	-88	420	1	-0	0	26	1	0.07	0.00	0.06
1F	19	-88	431	1	-0	0	23	1	0.07	0.00	0.05
1G	19	-88	420	-2	-0	-0	26	1	0.07	0.00	0.06
1H	19	-88	431	-2	-0	-0	23	1	0.07	0.00	0.05
1I	19	-91	423	4	-1	1	25	1	0.07	0.00	0.06
1J	19	-91	428	4	-1	1	24	1	0.07	0.00	0.06
1K	19	-91	423	-5	-1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06
1L	19	-91	428	-5	-1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06
1M	19	-90	423	4	-1	1	25	1	0.07	0.00	0.06
1N	19	-90	428	4	-1	1	24	1	0.07	0.00	0.06
1O	19	-90	423	-5	-1	-1	25	1	0.07	0.00	0.06
1P	19	-90	428	-5	-1	-1	24	1	0.07	0.00	0.06
2	19	-156	726	-1	-0	0	41	1	0.12	0.01	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-93	0	-56	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1B	-93	0	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1C	-93	-0	-56	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1D	-93	-0	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1E	-90	0	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1F	-90	0	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1G	-90	-0	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1H	-90	-0	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1I	-92	1	-56	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1J	-92	1	-57	1	1.0000	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1K	-92	-1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1L	-92	-1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1M	-91	1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1N	-91	1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1O	-91	-1	-56	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1P	-91	-1	-57	1	1.0000	0.9995	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
2	-158	0	-97	1	1.0000	0.9988	0.9984	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 28 NI 90 NF 92 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-75	-302	2	-0	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1B	0	-75	-297	2	-0	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1C	0	-75	-302	-2	-0	-0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1D	0	-75	-297	-2	-0	-0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1E	0	-75	-302	2	-0	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1F	0	-75	-297	2	-0	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1G	0	-75	-302	-2	-0	-0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1H	0	-75	-297	-2	-0	-0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1I	0	-75	-301	5	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1J	0	-75	-299	5	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1K	0	-75	-301	-5	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1L	0	-75	-299	-5	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1M	0	-75	-301	5	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1N	0	-75	-299	5	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1O	0	-75	-301	-5	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	

1P	0	-75	-299	-5	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09
2	0	-130	-511	0	-0	0	67	1	0.09	0.01	0.16
1A	10	-75	-302	2	-0	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
1B	10	-75	-297	2	-0	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
1C	10	-75	-302	-2	-0	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
1D	10	-75	-297	-2	-0	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
1E	10	-74	-302	2	-0	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
1F	10	-74	-297	2	-0	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
1G	10	-74	-302	-2	-0	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
1H	10	-74	-297	-2	-0	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
1I	10	-75	-301	5	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02
1J	10	-75	-299	5	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02
1K	10	-75	-301	-5	-1	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
1L	10	-75	-299	-5	-1	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
1M	10	-74	-301	5	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02
1N	10	-74	-299	5	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02
1O	10	-74	-301	-5	-1	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
1P	10	-74	-299	-5	-1	-0	11	1	0.05	0.00	0.02
2	10	-129	-511	0	-0	-0	18	1	0.09	0.01	0.04
1A	19	-74	-302	2	-0	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1B	19	-74	-297	2	-0	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1C	19	-74	-302	-2	-0	0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1D	19	-74	-297	-2	-0	0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1E	19	-73	-302	2	-0	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1F	19	-73	-297	2	-0	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1G	19	-73	-302	-2	-0	0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1H	19	-73	-297	-2	-0	0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1I	19	-74	-301	5	-1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1J	19	-74	-299	5	-1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1K	19	-74	-301	-5	-1	0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1L	19	-74	-299	-5	-1	0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1M	19	-74	-301	5	-1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1N	19	-74	-299	5	-1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1O	19	-74	-301	-5	-1	0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1P	19	-74	-299	-5	-1	0	-18	1	0.05	0.00	0.04
2	19	-128	-511	0	-0	-0	-30	1	0.09	0.01	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-75	-0	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1B	-75	-0	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1C	-75	-0	39	1	1.0000	0.9991	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1D	-75	-0	39	1	1.0000	0.9991	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1E	-75	-0	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1F	-75	-0	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1G	-75	-0	39	1	1.0000	0.9991	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1H	-75	-0	39	1	1.0000	0.9991	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1I	-75	1	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1J	-75	1	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1K	-75	-1	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1L	-75	-1	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1M	-75	1	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1N	-75	1	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1O	-75	-1	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1P	-75	-1	39	1	1.0000	0.9990	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
2	-130	-0	67	1	1.0000	0.9989	0.9987	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 29 NI 96 NF 98 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-78	-302	1	0	0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1B	0	-78	-296	1	0	0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1C	0	-78	-302	-2	0	-0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1D	0	-78	-296	-2	0	-0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1E	0	-73	-302	1	0	0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1F	0	-73	-296	1	0	0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1G	0	-73	-302	-2	0	-0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1H	0	-73	-296	-2	0	-0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1I	0	-76	-300	3	1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1J	0	-76	-298	3	1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1K	0	-76	-300	-4	1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1L	0	-76	-298	-4	1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1M	0	-75	-300	3	1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1N	0	-75	-298	3	1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1O	0	-75	-300	-4	1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1P	0	-75	-298	-4	1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
2	0	-130	-510	-1	0	-0	67	1	0.09	0.01	0.16	
1A	10	-78	-302	1	0	0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1B	10	-78	-296	1	0	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1C	10	-78	-302	-2	0	-0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1D	10	-78	-296	-2	0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1E	10	-72	-302	1	0	0	12	1	0.05	0.00	0.03	

1F	10	-72	-296	1	0	0	10	1	0.05	0.00	0.02
1G	10	-72	-302	-2	0	-0	12	1	0.05	0.00	0.03
1H	10	-72	-296	-2	0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02
1I	10	-76	-300	3	1	1	11	1	0.05	0.00	0.03
1J	10	-76	-298	3	1	1	10	1	0.05	0.00	0.02
1K	10	-76	-300	-4	1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03
1L	10	-76	-298	-4	1	-1	10	1	0.05	0.00	0.02
1M	10	-74	-300	3	1	1	11	1	0.05	0.00	0.03
1N	10	-74	-298	3	1	1	10	1	0.05	0.00	0.02
1O	10	-74	-300	-4	1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03
1P	10	-74	-298	-4	1	-1	10	1	0.05	0.00	0.02
2	10	-129	-510	-1	0	0	19	1	0.09	0.01	0.04
1A	19	-77	-302	1	0	0	-16	1	0.05	0.00	0.04
1B	19	-77	-296	1	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04
1C	19	-77	-302	-2	0	-0	-16	1	0.05	0.00	0.04
1D	19	-77	-296	-2	0	-0	-19	1	0.05	0.00	0.04
1E	19	-71	-302	1	0	0	-16	1	0.05	0.00	0.04
1F	19	-71	-296	1	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04
1G	19	-71	-302	-2	0	-0	-16	1	0.05	0.00	0.04
1H	19	-71	-296	-2	0	-0	-19	1	0.05	0.00	0.04
1I	19	-75	-300	3	1	1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1J	19	-75	-298	3	1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1K	19	-75	-300	-4	1	-1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1L	19	-75	-298	-4	1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1M	19	-73	-300	3	1	1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1N	19	-73	-298	3	1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1O	19	-73	-300	-4	1	-1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1P	19	-73	-298	-4	1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
2	19	-129	-510	-1	0	0	-30	1	0.09	0.01	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-78	0	40	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1B	-78	0	38	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1C	-78	-0	40	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1D	-78	-0	38	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1E	-73	0	40	1	1.0000	0.9996	0.9993	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1F	-73	0	38	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1G	-73	-0	40	1	1.0000	0.9998	0.9993	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1H	-73	-0	38	1	1.0000	0.9998	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1I	-76	1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1J	-76	1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1K	-76	-1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1L	-76	-1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1M	-75	1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1N	-75	1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1O	-75	-1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1P	-75	-1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
2	-130	0	67	1	1.0000	0.9987	0.9987	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 30 NI 102 NF 104 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-78	-302	2	-0	0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1B	0	-78	-296	2	-0	0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1C	0	-78	-302	-0	-0	-0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1D	0	-78	-296	-0	-0	-0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1E	0	-73	-302	2	-0	0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1F	0	-73	-296	2	-0	0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1G	0	-73	-302	-0	-0	-0	40	1	0.05	0.00	0.09	
1H	0	-73	-296	-0	-0	-0	38	1	0.05	0.00	0.09	
1I	0	-76	-300	4	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1J	0	-76	-298	4	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1K	0	-76	-300	-3	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1L	0	-76	-298	-3	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1M	0	-75	-300	4	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1N	0	-75	-298	4	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1O	0	-75	-300	-3	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1P	0	-75	-298	-3	-1	-1	39	1	0.05	0.00	0.09	
2	0	-130	-510	1	-1	0	67	1	0.09	0.01	0.16	
1A	10	-78	-302	2	-0	0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1B	10	-78	-296	2	-0	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1C	10	-78	-302	-0	-0	-0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1D	10	-78	-296	-0	-0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1E	10	-72	-302	2	-0	0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1F	10	-72	-296	2	-0	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1G	10	-72	-302	-0	-0	-0	12	1	0.05	0.00	0.03	
1H	10	-72	-296	-0	-0	-0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1I	10	-76	-300	4	-1	1	11	1	0.05	0.00	0.03	
1J	10	-76	-298	4	-1	1	10	1	0.05	0.00	0.02	
1K	10	-76	-300	-3	-1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03	
1L	10	-76	-298	-3	-1	-1	10	1	0.05	0.00	0.02	
1M	10	-74	-300	4	-1	1	11	1	0.05	0.00	0.03	

1N	10	-74	-298	4	-1	1	10	1	0.05	0.00	0.02
1O	10	-74	-300	-3	-1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03
1P	10	-74	-298	-3	-1	-1	10	1	0.05	0.00	0.02
2	10	-130	-510	1	-1	-0	19	1	0.09	0.01	0.04
1A	19	-77	-302	2	-0	0	-16	1	0.05	0.00	0.04
1B	19	-77	-296	2	-0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04
1C	19	-77	-302	-0	-0	-1	-16	1	0.05	0.00	0.04
1D	19	-77	-296	-0	-0	-1	-19	1	0.05	0.00	0.04
1E	19	-71	-302	2	-0	0	-16	1	0.05	0.00	0.04
1F	19	-71	-296	2	-0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04
1G	19	-71	-302	-0	-0	-1	-16	1	0.05	0.00	0.04
1H	19	-71	-296	-0	-0	-1	-19	1	0.05	0.00	0.04
1I	19	-75	-300	4	-1	1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1J	19	-75	-298	4	-1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1K	19	-75	-300	-3	-1	-1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1L	19	-75	-298	-3	-1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1M	19	-73	-300	4	-1	1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1N	19	-73	-298	4	-1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1O	19	-73	-300	-3	-1	-1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1P	19	-73	-298	-3	-1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
2	19	-129	-510	1	-1	-0	-30	1	0.09	0.01	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-78	0	40	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1B	-78	0	38	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1C	-78	-1	40	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1D	-78	-1	38	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1E	-73	0	40	1	1.0000	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1F	-73	0	38	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1G	-73	-1	40	1	1.0000	0.9996	0.9993	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1H	-73	-1	38	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1I	-76	1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1J	-76	1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1K	-76	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1L	-76	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1M	-75	1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1N	-75	1	39	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1O	-75	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1P	-75	-1	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
2	-130	-0	67	1	1.0000	0.9989	0.9987	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 31 NI 108 NF 110 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-75	-302	5	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1B	0	-75	-296	5	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1C	0	-75	-302	1	-1	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1D	0	-75	-296	1	-1	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1E	0	-75	-302	5	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1F	0	-75	-296	5	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1G	0	-75	-302	1	-1	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1H	0	-75	-296	1	-1	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1I	0	-75	-302	8	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1J	0	-75	-297	8	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1K	0	-75	-302	-2	-1	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1L	0	-75	-297	-2	-1	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1M	0	-75	-302	8	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1N	0	-75	-297	8	-1	1	39	1	0.05	0.00	0.09	
1O	0	-75	-302	-2	-1	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1P	0	-75	-297	-2	-1	0	39	1	0.05	0.00	0.09	
2	0	-129	-510	5	-1	1	67	1	0.09	0.01	0.15	
1A	10	-75	-302	5	-1	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1B	10	-75	-296	5	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02	
1C	10	-75	-302	1	-1	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1D	10	-75	-296	1	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02	
1E	10	-74	-302	5	-1	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1F	10	-74	-296	5	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02	
1G	10	-74	-302	1	-1	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1H	10	-74	-296	1	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02	
1I	10	-75	-302	8	-1	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1J	10	-75	-297	8	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02	
1K	10	-75	-302	-2	-1	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1L	10	-75	-297	-2	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02	
1M	10	-74	-302	8	-1	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1N	10	-74	-297	8	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02	
1O	10	-74	-302	-2	-1	0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1P	10	-74	-297	-2	-1	0	11	1	0.05	0.00	0.02	
2	10	-128	-510	5	-1	1	18	1	0.09	0.01	0.04	
1A	19	-74	-302	5	-1	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04	
1B	19	-74	-296	5	-1	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04	
1C	19	-74	-302	1	-1	0	-18	1	0.05	0.00	0.04	

1D	19	-74	-296	1	-1	0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1E	19	-73	-302	5	-1	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1F	19	-73	-296	5	-1	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1G	19	-73	-302	1	-1	0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1H	19	-73	-296	1	-1	0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1I	19	-74	-302	8	-1	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1J	19	-74	-297	8	-1	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1K	19	-74	-302	-2	-1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1L	19	-74	-297	-2	-1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1M	19	-73	-302	8	-1	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1N	19	-73	-297	8	-1	-0	-18	1	0.05	0.00	0.04
1O	19	-73	-302	-2	-1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1P	19	-73	-297	-2	-1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
2	19	-128	-510	5	-1	0	-30	1	0.09	0.01	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-75	1	39	1	1.0000	0.9994	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1B	-75	1	39	1	1.0000	0.9994	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1C	-75	0	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1D	-75	0	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1E	-75	1	39	1	1.0000	0.9994	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1F	-75	1	39	1	1.0000	0.9994	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1G	-75	0	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1H	-75	0	39	1	1.0000	0.9996	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8
1I	-75	1	39	1	1.0000	0.9993	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1J	-75	1	39	1	1.0000	0.9993	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1K	-75	1	39	1	1.0000	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1L	-75	1	39	1	1.0000	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1M	-75	1	39	1	1.0000	0.9993	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1N	-75	1	39	1	1.0000	0.9993	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1O	-75	1	39	1	1.0000	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1P	-75	1	39	1	1.0000	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
2	-129	1	67	1	1.0000	0.9991	0.9987	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 32 NI 54 NF 91 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-261	-465	-98	-1	-58	44	1	0.04	0.00	0.03	
1B	0	-261	174	-98	-1	-58	-18	1	0.02	0.00	0.03	
1C	0	-261	-465	-154	-1	-58	44	1	0.04	0.00	0.03	
1D	0	-261	174	-154	-1	-58	-18	1	0.02	0.00	0.03	
1E	0	-260	-465	-98	-1	-58	44	1	0.04	0.00	0.03	
1F	0	-260	174	-98	-1	-58	-18	1	0.02	0.00	0.03	
1G	0	-260	-465	-154	-1	-58	44	1	0.04	0.00	0.03	
1H	0	-260	174	-154	-1	-58	-18	1	0.02	0.00	0.03	
1I	0	-261	-1190	-116	-1	-58	113	1	0.10	0.00	0.09	
1J	0	-261	899	-116	-1	-58	-87	1	0.08	0.00	0.07	
1K	0	-261	-1190	-137	-1	-58	113	1	0.10	0.00	0.09	
1L	0	-261	899	-137	-1	-58	-87	1	0.08	0.00	0.07	
1M	0	-261	-1190	-116	-1	-58	113	1	0.10	0.00	0.09	
1N	0	-261	899	-116	-1	-58	-87	1	0.08	0.00	0.07	
1O	0	-261	-1190	-137	-1	-58	113	1	0.10	0.00	0.09	
1P	0	-261	899	-137	-1	-58	-87	1	0.08	0.00	0.07	
2	0	-450	-241	-214	-0	-100	22	1	0.02	0.01	0.05	
1A	10	-259	-465	-98	-1	-49	-0	1	0.04	0.00	0.02	
1B	10	-259	174	-98	-1	-49	-1	1	0.02	0.00	0.02	
1C	10	-259	-465	-154	-1	-44	-0	1	0.04	0.00	0.02	
1D	10	-259	174	-154	-1	-44	-1	1	0.02	0.00	0.02	
1E	10	-258	-465	-98	-1	-49	-0	1	0.04	0.00	0.02	
1F	10	-258	174	-98	-1	-49	-1	1	0.02	0.00	0.02	
1G	10	-258	-465	-154	-1	-44	-0	1	0.04	0.00	0.02	
1H	10	-258	174	-154	-1	-44	-1	1	0.02	0.00	0.02	
1I	10	-259	-1190	-116	-1	-47	0	1	0.10	0.00	0.02	
1J	10	-259	899	-116	-1	-47	-2	1	0.08	0.00	0.02	
1K	10	-259	-1190	-137	-1	-45	0	1	0.10	0.00	0.02	
1L	10	-259	899	-137	-1	-45	-2	1	0.08	0.00	0.02	
1M	10	-259	-1190	-116	-1	-47	0	1	0.10	0.00	0.02	
1N	10	-259	899	-116	-1	-47	-2	1	0.08	0.00	0.02	
1O	10	-259	-1190	-137	-1	-45	0	1	0.10	0.00	0.02	
1P	10	-259	899	-137	-1	-45	-2	1	0.08	0.00	0.02	
2	10	-448	-241	-214	-0	-80	-1	1	0.02	0.01	0.04	
1A	19	-257	-465	-98	-1	-39	-45	1	0.04	0.00	0.03	
1B	19	-257	174	-98	-1	-39	15	1	0.02	0.00	0.02	
1C	19	-257	-465	-154	-1	-29	-45	1	0.04	0.00	0.03	
1D	19	-257	174	-154	-1	-29	15	1	0.02	0.00	0.01	
1E	19	-256	-465	-98	-1	-39	-45	1	0.04	0.00	0.03	
1F	19	-256	174	-98	-1	-39	15	1	0.02	0.00	0.02	
1G	19	-256	-465	-154	-1	-29	-45	1	0.04	0.00	0.03	
1H	19	-256	174	-154	-1	-29	15	1	0.02	0.00	0.01	
1I	19	-257	-1190	-116	-1	-36	-113	1	0.10	0.00	0.09	
1J	19	-257	899	-116	-1	-36	84	1	0.08	0.00	0.06	
1K	19	-257	-1190	-137	-1	-32	-113	1	0.10	0.00	0.09	

1L	19	-257	899	-137	-1	-32	84	1	0.08	0.00	0.06
1M	19	-257	-1190	-116	-1	-36	-113	1	0.10	0.00	0.09
1N	19	-257	899	-116	-1	-36	84	1	0.08	0.00	0.06
1O	19	-257	-1190	-137	-1	-32	-113	1	0.10	0.00	0.09
1P	19	-257	899	-137	-1	-32	84	1	0.08	0.00	0.06
2	19	-445	-241	-214	-0	-60	-24	1	0.02	0.01	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-261	-58	-45	1	1.0000	0.9991	0.9987	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1B	-261	-58	-18	1	1.0000	0.9991	0.9988	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1C	-261	-58	-45	1	1.0000	0.9990	0.9987	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1D	-261	-58	-18	1	1.0000	0.9990	0.9988	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1E	-260	-58	-45	1	1.0000	0.9991	0.9987	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1F	-260	-58	-18	1	1.0000	0.9991	0.9988	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1G	-260	-58	-45	1	1.0000	0.9990	0.9987	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1H	-260	-58	-18	1	1.0000	0.9990	0.9988	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1I	-261	-58	113	1	1.0000	0.9991	0.9987	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1J	-261	-58	-87	1	1.0000	0.9991	0.9988	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1K	-261	-58	113	1	1.0000	0.9990	0.9987	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1L	-261	-58	-87	1	1.0000	0.9990	0.9988	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1M	-261	-58	113	1	1.0000	0.9991	0.9987	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1N	-261	-58	-87	1	1.0000	0.9991	0.9988	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1O	-261	-58	113	1	1.0000	0.9990	0.9987	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1P	-261	-58	-87	1	1.0000	0.9990	0.9988	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
2	-450	-100	-24	1	1.0000	0.9984	0.9979	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 33 NI 51 NF 97 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-900	265	-12	2	36	-6	1	0.02	0.02	0.02	
1B	0	-900	591	-12	2	36	-72	1	0.05	0.02	0.05	
1C	0	-900	265	-82	2	-118	-6	1	0.02	0.02	0.05	
1D	0	-900	591	-82	2	-118	-72	1	0.05	0.02	0.05	
1E	0	-719	265	-12	2	36	-6	1	0.02	0.01	0.02	
1F	0	-719	591	-12	2	36	-72	1	0.05	0.01	0.05	
1G	0	-719	265	-82	2	-118	-6	1	0.02	0.01	0.05	
1H	0	-719	591	-82	2	-118	-72	1	0.05	0.01	0.05	
1I	0	-861	-28	-35	2	-17	65	1	0.00	0.01	0.05	
1J	0	-861	884	-35	2	-17	-143	1	0.08	0.01	0.11	
1K	0	-861	-28	-58	2	-65	65	1	0.00	0.01	0.05	
1L	0	-861	884	-58	2	-65	-143	1	0.08	0.01	0.11	
1M	0	-759	-28	-35	2	-17	65	1	0.00	0.01	0.05	
1N	0	-759	884	-35	2	-17	-143	1	0.08	0.01	0.11	
1O	0	-759	-28	-58	2	-65	65	1	0.00	0.01	0.05	
1P	0	-759	884	-58	2	-65	-143	1	0.08	0.01	0.11	
2	0	-1368	714	-78	1	-71	-65	1	0.06	0.02	0.05	
1A	10	-898	265	-12	2	44	23	1	0.02	0.02	0.02	
1B	10	-898	591	-12	2	44	-20	1	0.05	0.02	0.02	
1C	10	-898	265	-82	2	-117	23	1	0.02	0.02	0.05	
1D	10	-898	591	-82	2	-117	-20	1	0.05	0.02	0.05	
1E	10	-717	265	-12	2	44	23	1	0.02	0.01	0.02	
1F	10	-717	591	-12	2	44	-20	1	0.05	0.01	0.02	
1G	10	-717	265	-82	2	-117	23	1	0.02	0.01	0.05	
1H	10	-717	591	-82	2	-117	-20	1	0.05	0.01	0.05	
1I	10	-859	-28	-35	2	-12	63	1	0.00	0.01	0.05	
1J	10	-859	884	-35	2	-12	-60	1	0.08	0.01	0.05	
1K	10	-859	-28	-58	2	-61	63	1	0.00	0.01	0.05	
1L	10	-859	884	-58	2	-61	-60	1	0.08	0.01	0.05	
1M	10	-757	-28	-35	2	-12	63	1	0.00	0.01	0.05	
1N	10	-757	884	-35	2	-12	-60	1	0.08	0.01	0.05	
1O	10	-757	-28	-58	2	-61	63	1	0.00	0.01	0.05	
1P	10	-757	884	-58	2	-61	-60	1	0.08	0.01	0.05	
2	10	-1366	714	-78	1	-63	2	1	0.06	0.02	0.03	
1A	19	-896	265	-12	2	52	51	1	0.02	0.01	0.04	
1B	19	-896	591	-12	2	52	33	1	0.05	0.01	0.03	
1C	19	-896	265	-82	2	-116	51	1	0.02	0.01	0.05	
1D	19	-896	591	-82	2	-116	33	1	0.05	0.01	0.05	
1E	19	-715	265	-12	2	52	51	1	0.02	0.01	0.04	
1F	19	-715	591	-12	2	52	33	1	0.05	0.01	0.03	
1G	19	-715	265	-82	2	-116	51	1	0.02	0.01	0.05	
1H	19	-715	591	-82	2	-116	33	1	0.05	0.01	0.05	
1I	19	-857	-28	-35	2	-6	62	1	0.00	0.01	0.05	
1J	19	-857	884	-35	2	-6	22	1	0.08	0.01	0.02	
1K	19	-857	-28	-58	2	-58	62	1	0.00	0.01	0.05	
1L	19	-857	884	-58	2	-58	22	1	0.08	0.01	0.03	
1M	19	-755	-28	-35	2	-6	62	1	0.00	0.01	0.05	
1N	19	-755	884	-35	2	-6	22	1	0.08	0.01	0.02	
1O	19	-755	-28	-58	2	-58	62	1	0.00	0.01	0.05	
1P	19	-755	884	-58	2	-58	22	1	0.08	0.01	0.03	
2	19	-1363	714	-78	1	-56	70	1	0.06	0.02	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-900	52	51	1	1.0000	0.9968	0.9972	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1B	-900	52	-72	1	1.0000	0.9968	0.9966	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1C	-900	-118	51	1	1.0000	0.9971	0.9972	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1D	-900	-118	-72	1	1.0000	0.9971	0.9966	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1E	-719	52	51	1	1.0000	0.9975	0.9978	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1F	-719	52	-72	1	1.0000	0.9975	0.9973	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1G	-719	-118	51	1	1.0000	0.9977	0.9978	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1H	-719	-118	-72	1	1.0000	0.9977	0.9973	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1I	-861	-17	65	1	1.0000	0.9967	0.9991	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1J	-861	-17	-143	1	1.0000	0.9967	0.9972	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1K	-861	-65	65	1	1.0000	0.9972	0.9991	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1L	-861	-65	-143	1	1.0000	0.9972	0.9972	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1M	-759	-17	65	1	1.0000	0.9971	0.9992	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1N	-759	-17	-143	1	1.0000	0.9971	0.9976	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1O	-759	-65	65	1	1.0000	0.9975	0.9992	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1P	-759	-65	-143	1	1.0000	0.9975	0.9976	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
2	-1368	-71	70	1	1.0000	0.9953	0.9936	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 34 NI 50 NF 103 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-911	-644	-10	-2	38	76	1	0.06	0.02	0.06	
1B	0	-911	-291	-10	-2	38	6	1	0.03	0.02	0.02	
1C	0	-911	-644	-80	-2	-116	76	1	0.06	0.02	0.06	
1D	0	-911	-291	-80	-2	-116	6	1	0.03	0.02	0.05	
1E	0	-727	-644	-10	-2	38	76	1	0.06	0.01	0.06	
1F	0	-727	-291	-10	-2	38	6	1	0.03	0.01	0.02	
1G	0	-727	-644	-80	-2	-116	76	1	0.06	0.01	0.06	
1H	0	-727	-291	-80	-2	-116	6	1	0.03	0.01	0.05	
1I	0	-871	-920	-34	-2	-15	145	1	0.08	0.01	0.11	
1J	0	-871	-15	-34	-2	-15	-63	1	0.00	0.01	0.05	
1K	0	-871	-920	-57	-2	-62	145	1	0.08	0.01	0.11	
1L	0	-871	-15	-57	-2	-62	-63	1	0.00	0.01	0.05	
1M	0	-766	-920	-34	-2	-15	145	1	0.08	0.01	0.11	
1N	0	-766	-15	-34	-2	-15	-63	1	0.00	0.01	0.05	
1O	0	-766	-920	-57	-2	-62	145	1	0.08	0.01	0.11	
1P	0	-766	-15	-57	-2	-62	-63	1	0.00	0.01	0.05	
2	0	-1383	-779	-76	-1	-68	68	1	0.07	0.02	0.05	
1A	10	-909	-644	-10	-2	46	19	1	0.06	0.02	0.02	
1B	10	-909	-291	-10	-2	46	-26	1	0.03	0.02	0.02	
1C	10	-909	-644	-80	-2	-115	19	1	0.06	0.02	0.05	
1D	10	-909	-291	-80	-2	-115	-26	1	0.03	0.02	0.05	
1E	10	-725	-644	-10	-2	46	19	1	0.06	0.01	0.02	
1F	10	-725	-291	-10	-2	46	-26	1	0.03	0.01	0.02	
1G	10	-725	-644	-80	-2	-115	19	1	0.06	0.01	0.05	
1H	10	-725	-291	-80	-2	-115	-26	1	0.03	0.01	0.05	
1I	10	-869	-920	-34	-2	-10	59	1	0.08	0.01	0.04	
1J	10	-869	-15	-34	-2	-10	-65	1	0.00	0.01	0.05	
1K	10	-869	-920	-57	-2	-59	59	1	0.08	0.01	0.04	
1L	10	-869	-15	-57	-2	-59	-65	1	0.00	0.01	0.05	
1M	10	-764	-920	-34	-2	-10	59	1	0.08	0.01	0.04	
1N	10	-764	-15	-34	-2	-10	-65	1	0.00	0.01	0.05	
1O	10	-764	-920	-57	-2	-59	59	1	0.08	0.01	0.04	
1P	10	-764	-15	-57	-2	-59	-65	1	0.00	0.01	0.05	
2	10	-1380	-779	-76	-1	-60	-6	1	0.07	0.02	0.03	
1A	19	-907	-644	-10	-2	54	-38	1	0.06	0.02	0.03	
1B	19	-907	-291	-10	-2	54	-57	1	0.03	0.02	0.04	
1C	19	-907	-644	-80	-2	-114	-38	1	0.06	0.02	0.05	
1D	19	-907	-291	-80	-2	-114	-57	1	0.03	0.02	0.05	
1E	19	-723	-644	-10	-2	54	-38	1	0.06	0.01	0.03	
1F	19	-723	-291	-10	-2	54	-57	1	0.03	0.01	0.04	
1G	19	-723	-644	-80	-2	-114	-38	1	0.06	0.01	0.05	
1H	19	-723	-291	-80	-2	-114	-57	1	0.03	0.01	0.05	
1I	19	-867	-920	-34	-2	-5	-27	1	0.08	0.01	0.02	
1J	19	-867	-15	-34	-2	-5	-68	1	0.00	0.01	0.05	
1K	19	-867	-920	-57	-2	-56	-27	1	0.08	0.01	0.03	
1L	19	-867	-15	-57	-2	-56	-68	1	0.00	0.01	0.05	
1M	19	-762	-920	-34	-2	-5	-27	1	0.08	0.01	0.02	
1N	19	-762	-15	-34	-2	-5	-68	1	0.00	0.01	0.05	
1O	19	-762	-920	-57	-2	-56	-27	1	0.08	0.01	0.03	
1P	19	-762	-15	-57	-2	-56	-68	1	0.00	0.01	0.05	
2	19	-1377	-779	-76	-1	-53	-80	1	0.07	0.02	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-911	54	76	1	1.0000	0.9968	0.9965	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1B	-911	54	-57	1	1.0000	0.9968	0.9972	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1C	-911	-116	76	1	1.0000	0.9971	0.9965	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1D	-911	-116	-57	1	1.0000	0.9971	0.9972	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1E	-727	54	76	1	1.0000	0.9975	0.9972	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1F	-727	54	-57	1	1.0000	0.9975	0.9978	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1G	-727	-116	76	1	1.0000	0.9977	0.9972	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1H	-727	-116	-57	1	1.0000	0.9977	0.9978	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1I	-871	-15	145	1	1.0000	0.9966	0.9972	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1J	-871	-15	-68	1	1.0000	0.9966	0.9991	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1K	-871	-62	145	1	1.0000	0.9971	0.9972	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1L	-871	-62	-68	1	1.0000	0.9971	0.9991	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1M	-766	-15	145	1	1.0000	0.9970	0.9975	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1N	-766	-15	-68	1	1.0000	0.9970	0.9992	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1O	-766	-62	145	1	1.0000	0.9975	0.9975	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1P	-766	-62	-68	1	1.0000	0.9975	0.9992	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
2	-1383	-68	-80	1	1.0000	0.9953	0.9937	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 35 NI 47 NF 109 Lungh. 19.1 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0185 0.0185 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-326	-691	-100	3	-58	71	1	0.06	0.01	0.05	
1B	0	-326	-8	-100	3	-58	4	1	0.00	0.01	0.03	
1C	0	-326	-691	-161	3	-59	71	1	0.06	0.01	0.05	
1D	0	-326	-8	-161	3	-59	4	1	0.01	0.01	0.03	
1E	0	-262	-691	-100	3	-58	71	1	0.06	0.00	0.05	
1F	0	-262	-8	-100	3	-58	4	1	0.00	0.00	0.03	
1G	0	-262	-691	-161	3	-59	71	1	0.06	0.00	0.05	
1H	0	-262	-8	-161	3	-59	4	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	-394	-1438	-120	3	-58	143	1	0.13	0.01	0.11	
1J	0	-394	738	-120	3	-58	-67	1	0.06	0.01	0.05	
1K	0	-394	-1438	-142	3	-59	143	1	0.13	0.01	0.11	
1L	0	-394	738	-142	3	-59	-67	1	0.06	0.01	0.05	
1M	0	-194	-1438	-120	3	-58	143	1	0.13	0.00	0.11	
1N	0	-194	738	-120	3	-58	-67	1	0.06	0.00	0.05	
1O	0	-194	-1438	-142	3	-59	143	1	0.13	0.00	0.11	
1P	0	-194	738	-142	3	-59	-67	1	0.06	0.00	0.05	
2	0	-506	-584	-222	4	-101	63	1	0.05	0.01	0.05	
1A	10	-324	-691	-100	3	-48	5	1	0.06	0.01	0.02	
1B	10	-324	-8	-100	3	-48	3	1	0.00	0.01	0.02	
1C	10	-324	-691	-161	3	-44	5	1	0.06	0.01	0.02	
1D	10	-324	-8	-161	3	-44	3	1	0.01	0.01	0.02	
1E	10	-260	-691	-100	3	-48	5	1	0.06	0.00	0.02	
1F	10	-260	-8	-100	3	-48	3	1	0.00	0.00	0.02	
1G	10	-260	-691	-161	3	-44	5	1	0.06	0.00	0.02	
1H	10	-260	-8	-161	3	-44	3	1	0.01	0.00	0.02	
1I	10	-392	-1438	-120	3	-47	5	1	0.13	0.01	0.02	
1J	10	-392	738	-120	3	-47	3	1	0.06	0.01	0.02	
1K	10	-392	-1438	-142	3	-45	5	1	0.13	0.01	0.02	
1L	10	-392	738	-142	3	-45	3	1	0.06	0.01	0.02	
1M	10	-192	-1438	-120	3	-47	5	1	0.13	0.00	0.02	
1N	10	-192	738	-120	3	-47	3	1	0.06	0.00	0.02	
1O	10	-192	-1438	-142	3	-45	5	1	0.13	0.00	0.02	
1P	10	-192	738	-142	3	-45	3	1	0.06	0.00	0.02	
2	10	-503	-584	-222	4	-80	7	1	0.05	0.01	0.04	
1A	19	-322	-692	-100	3	-39	-61	1	0.06	0.01	0.05	
1B	19	-322	-9	-100	3	-39	3	1	0.00	0.01	0.02	
1C	19	-322	-692	-161	3	-28	-61	1	0.06	0.01	0.05	
1D	19	-322	-9	-161	3	-28	3	1	0.01	0.01	0.01	
1E	19	-258	-692	-100	3	-39	-61	1	0.06	0.00	0.05	
1F	19	-258	-9	-100	3	-39	3	1	0.00	0.00	0.02	
1G	19	-258	-692	-161	3	-28	-61	1	0.06	0.00	0.05	
1H	19	-258	-9	-161	3	-28	3	1	0.01	0.00	0.01	
1I	19	-390	-1438	-120	3	-35	-132	1	0.13	0.01	0.10	
1J	19	-390	738	-120	3	-35	73	1	0.06	0.01	0.06	
1K	19	-390	-1438	-142	3	-32	-132	1	0.13	0.01	0.10	
1L	19	-390	738	-142	3	-32	73	1	0.06	0.01	0.06	
1M	19	-190	-1438	-120	3	-35	-132	1	0.13	0.00	0.10	
1N	19	-190	738	-120	3	-35	73	1	0.06	0.00	0.06	
1O	19	-190	-1438	-142	3	-32	-132	1	0.13	0.00	0.10	
1P	19	-190	738	-142	3	-32	73	1	0.06	0.00	0.06	
2	19	-500	-584	-222	4	-58	-49	1	0.05	0.01	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-326	-58	71	1	1.0000	0.9988	0.9985	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1B	-326	-58	4	1	1.0000	0.9988	0.9995	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1C	-326	-59	71	1	1.0000	0.9988	0.9985	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1D	-326	-59	4	1	1.0000	0.9988	0.9995	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1E	-262	-58	71	1	1.0000	0.9991	0.9988	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 8

1F	-262	-58	4	1	1.0000	0.9991	0.9996	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'=	8
1G	-262	-59	71	1	1.0000	0.9990	0.9988	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'=	8
1H	-262	-59	4	1	1.0000	0.9990	0.9996	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'=	8
1I	-394	-58	143	1	1.0000	0.9986	0.9981	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'=	8
1J	-394	-58	73	1	1.0000	0.9986	0.9982	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'=	8
1K	-394	-59	143	1	1.0000	0.9985	0.9981	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'=	8
1L	-394	-59	73	1	1.0000	0.9985	0.9982	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'=	8
1M	-194	-58	143	1	1.0000	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'=	8
1N	-194	-58	73	1	1.0000	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'=	8
1O	-194	-59	143	1	1.0000	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'yx'=	8
1P	-194	-59	73	1	1.0000	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'=	8
2	-506	-101	63	1	1.0000	0.9982	0.9978	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'=	8

ASTA NUM. 36 NI 53 NF 93 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-160	581	36	9	41	-196	1	0.05	0.00	0.15	
1B	0	-160	1267	36	9	41	-268	1	0.11	0.00	0.20	
1C	0	-160	581	-10	9	41	-196	1	0.05	0.00	0.15	
1D	0	-160	1267	-10	9	41	-268	1	0.11	0.00	0.20	
1E	0	-127	581	36	9	41	-196	1	0.05	0.00	0.15	
1F	0	-127	1267	36	9	41	-268	1	0.11	0.00	0.20	
1G	0	-127	581	-10	9	41	-196	1	0.05	0.00	0.15	
1H	0	-127	1267	-10	9	41	-268	1	0.11	0.00	0.20	
1I	0	-169	17	21	6	41	-167	1	0.00	0.00	0.13	
1J	0	-169	1831	21	6	41	-297	1	0.16	0.00	0.23	
1K	0	-169	17	5	6	41	-167	1	0.00	0.00	0.13	
1L	0	-169	1831	5	6	41	-297	1	0.16	0.00	0.23	
1M	0	-118	17	21	6	41	-167	1	0.00	0.00	0.13	
1N	0	-118	1831	21	6	41	-297	1	0.16	0.00	0.23	
1O	0	-118	17	5	6	41	-167	1	0.00	0.00	0.13	
1P	0	-118	1831	5	6	41	-297	1	0.16	0.00	0.23	
2	0	-254	1553	20	2	71	-389	1	0.14	0.00	0.30	
1A	10	-158	581	36	9	42	-144	1	0.05	0.00	0.11	
1B	10	-158	1267	36	9	42	-144	1	0.11	0.00	0.11	
1C	10	-158	581	-10	9	37	-144	1	0.05	0.00	0.11	
1D	10	-158	1267	-10	9	37	-144	1	0.11	0.00	0.11	
1E	10	-125	581	36	9	42	-144	1	0.05	0.00	0.11	
1F	10	-125	1267	36	9	42	-144	1	0.11	0.00	0.11	
1G	10	-125	581	-10	9	37	-144	1	0.05	0.00	0.11	
1H	10	-125	1267	-10	9	37	-144	1	0.11	0.00	0.11	
1I	10	-167	17	21	6	39	-166	1	0.00	0.00	0.13	
1J	10	-167	1831	21	6	39	-122	1	0.16	0.00	0.09	
1K	10	-167	17	5	6	41	-166	1	0.00	0.00	0.13	
1L	10	-167	1831	5	6	41	-122	1	0.16	0.00	0.09	
1M	10	-116	17	21	6	39	-166	1	0.00	0.00	0.13	
1N	10	-116	1831	21	6	39	-122	1	0.16	0.00	0.09	
1O	10	-116	17	5	6	41	-166	1	0.00	0.00	0.13	
1P	10	-116	1831	5	6	41	-122	1	0.16	0.00	0.09	
2	10	-252	1553	20	2	69	-242	1	0.14	0.00	0.18	
1A	19	-156	581	36	9	43	-92	1	0.05	0.00	0.07	
1B	19	-156	1267	36	9	43	-20	1	0.11	0.00	0.02	
1C	19	-156	581	-10	9	34	-92	1	0.05	0.00	0.07	
1D	19	-156	1267	-10	9	34	-20	1	0.11	0.00	0.02	
1E	19	-123	581	36	9	43	-92	1	0.05	0.00	0.07	
1F	19	-123	1267	36	9	43	-20	1	0.11	0.00	0.02	
1G	19	-123	581	-10	9	34	-92	1	0.05	0.00	0.07	
1H	19	-123	1267	-10	9	34	-20	1	0.11	0.00	0.02	
1I	19	-165	17	21	6	37	-166	1	0.00	0.00	0.13	
1J	19	-165	1831	21	6	37	53	1	0.16	0.00	0.04	
1K	19	-165	17	5	6	40	-166	1	0.00	0.00	0.13	
1L	19	-165	1831	5	6	40	53	1	0.16	0.00	0.04	
1M	19	-114	17	21	6	37	-166	1	0.00	0.00	0.13	
1N	19	-114	1831	21	6	37	53	1	0.16	0.00	0.04	
1O	19	-114	17	5	6	40	-166	1	0.00	0.00	0.13	
1P	19	-114	1831	5	6	40	53	1	0.16	0.00	0.04	
2	19	-249	1553	20	2	67	-94	1	0.14	0.00	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-160	43	-196	1	1.0000	0.9995	0.9997	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 8
1B	-160	43	-268	1	1.0000	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.23	Snell. 'yx'= 8
1C	-160	41	-196	1	1.0000	0.9995	0.9997	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 8
1D	-160	41	-268	1	1.0000	0.9995	0.9996	--	--	0.00	--	0.22	Snell. 'yx'= 8
1E	-127	43	-196	1	1.0000	0.9996	0.9997	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 8
1F	-127	43	-268	1	1.0000	0.9996	0.9997	--	--	0.00	--	0.23	Snell. 'yx'= 8
1G	-127	41	-196	1	1.0000	0.9996	0.9997	--	--	0.00	--	0.17	Snell. 'yx'= 8
1H	-127	41	-268	1	1.0000	0.9996	0.9997	--	--	0.00	--	0.22	Snell. 'yx'= 8
1I	-169	41	-167	1	1.0000	0.9994	0.9998	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1J	-169	41	-297	1	1.0000	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 8
1K	-169	41	-167	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1L	-169	41	-297	1	1.0000	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'= 8
1M	-118	41	-167	1	1.0000	0.9996	0.9999	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'= 8

1N	-118	41	-297	1	1.0000	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'=	8
1O	-118	41	-167	1	1.0000	0.9996	0.9999	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'yx'=	8
1P	-118	41	-297	1	1.0000	0.9996	0.9996	--	--	0.00	--	0.25	Snell. 'yx'=	8
2	-254	71	-389	1	1.0000	0.9992	0.9994	--	--	0.00	--	0.33	Snell. 'yx'=	8

ASTA NUM. 37 NI 52 NF 99 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1065	302	-50	2	96	-2	1	0.03	0.02	0.04	
1B	0	-1065	636	-50	2	96	-68	1	0.06	0.02	0.05	
1C	0	-1065	302	-121	2	-59	-2	1	0.03	0.02	0.03	
1D	0	-1065	636	-121	2	-59	-68	1	0.06	0.02	0.05	
1E	0	-882	302	-50	2	96	-2	1	0.03	0.01	0.04	
1F	0	-882	636	-50	2	96	-68	1	0.06	0.01	0.05	
1G	0	-882	302	-121	2	-59	-2	1	0.03	0.01	0.03	
1H	0	-882	636	-121	2	-59	-68	1	0.06	0.01	0.05	
1I	0	-1017	2	-74	2	42	71	1	0.00	0.02	0.05	
1J	0	-1017	937	-74	2	42	-141	1	0.08	0.02	0.11	
1K	0	-1017	2	-97	2	-5	71	1	0.00	0.02	0.05	
1L	0	-1017	937	-97	2	-5	-141	1	0.08	0.02	0.11	
1M	0	-929	2	-74	2	42	71	1	0.00	0.02	0.05	
1N	0	-929	937	-74	2	42	-141	1	0.08	0.02	0.11	
1O	0	-929	2	-97	2	-5	71	1	0.00	0.02	0.05	
1P	0	-929	937	-97	2	-5	-141	1	0.08	0.02	0.11	
2	0	-1645	785	-148	1	32	-58	1	0.07	0.03	0.04	
1A	10	-1063	302	-50	2	107	31	1	0.03	0.02	0.05	
1B	10	-1063	636	-50	2	107	-12	1	0.06	0.02	0.05	
1C	10	-1063	302	-121	2	-54	31	1	0.03	0.02	0.02	
1D	10	-1063	636	-121	2	-54	-12	1	0.06	0.02	0.02	
1E	10	-880	302	-50	2	107	31	1	0.03	0.01	0.05	
1F	10	-880	636	-50	2	107	-12	1	0.06	0.01	0.05	
1G	10	-880	302	-121	2	-54	31	1	0.03	0.01	0.02	
1H	10	-880	636	-121	2	-54	-12	1	0.06	0.01	0.02	
1I	10	-1015	2	-74	2	51	72	1	0.00	0.02	0.05	
1J	10	-1015	937	-74	2	51	-53	1	0.08	0.02	0.04	
1K	10	-1015	2	-97	2	2	72	1	0.00	0.02	0.05	
1L	10	-1015	937	-97	2	2	-53	1	0.08	0.02	0.04	
1M	10	-928	2	-74	2	51	72	1	0.00	0.02	0.05	
1N	10	-928	937	-74	2	51	-53	1	0.08	0.02	0.04	
1O	10	-928	2	-97	2	2	72	1	0.00	0.02	0.05	
1P	10	-928	937	-97	2	2	-53	1	0.08	0.02	0.04	
2	10	-1642	785	-148	1	46	16	1	0.07	0.03	0.02	
1A	19	-1061	302	-50	2	119	64	1	0.03	0.02	0.05	
1B	19	-1061	636	-50	2	119	45	1	0.06	0.02	0.05	
1C	19	-1061	302	-121	2	-50	64	1	0.03	0.02	0.05	
1D	19	-1061	636	-121	2	-50	45	1	0.06	0.02	0.03	
1E	19	-878	302	-50	2	119	64	1	0.03	0.01	0.05	
1F	19	-878	636	-50	2	119	45	1	0.06	0.01	0.05	
1G	19	-878	302	-121	2	-50	64	1	0.03	0.01	0.05	
1H	19	-878	636	-121	2	-50	45	1	0.06	0.01	0.03	
1I	19	-1013	2	-74	2	60	74	1	0.00	0.02	0.06	
1J	19	-1013	937	-74	2	60	35	1	0.08	0.02	0.03	
1K	19	-1013	2	-97	2	9	74	1	0.00	0.02	0.06	
1L	19	-1013	937	-97	2	9	35	1	0.08	0.02	0.03	
1M	19	-926	2	-74	2	60	74	1	0.00	0.02	0.06	
1N	19	-926	937	-74	2	60	35	1	0.08	0.02	0.03	
1O	19	-926	2	-97	2	9	74	1	0.00	0.02	0.06	
1P	19	-926	937	-97	2	9	35	1	0.08	0.02	0.03	
2	19	-1640	785	-148	1	60	91	1	0.07	0.03	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1065	119	64	1	1.0000	0.9964	0.9969	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1B	-1065	119	-68	1	1.0000	0.9964	0.9956	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1C	-1065	-59	64	1	1.0000	0.9964	0.9969	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1D	-1065	-59	-68	1	1.0000	0.9964	0.9956	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1E	-882	119	64	1	1.0000	0.9970	0.9974	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1F	-882	119	-68	1	1.0000	0.9970	0.9963	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1G	-882	-59	64	1	1.0000	0.9970	0.9974	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1H	-882	-59	-68	1	1.0000	0.9970	0.9963	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1I	-1017	60	74	1	1.0000	0.9964	0.9990	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1J	-1017	60	-141	1	1.0000	0.9964	0.9966	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1K	-1017	9	74	1	1.0000	0.9949	0.9990	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1L	-1017	9	-141	1	1.0000	0.9949	0.9966	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1M	-929	60	74	1	1.0000	0.9967	0.9991	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1N	-929	60	-141	1	1.0000	0.9967	0.9969	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1O	-929	9	74	1	1.0000	0.9954	0.9991	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1P	-929	9	-141	1	1.0000	0.9954	0.9969	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
2	-1645	60	91	1	1.0000	0.9939	0.9932	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 38 NI 49 NF 105 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1027	-771	-52	2	98	91	1	0.07	0.02	0.07	
1B	0	-1027	-408	-52	2	98	18	1	0.04	0.02	0.04	
1C	0	-1027	-771	-117	2	-58	91	1	0.07	0.02	0.07	
1D	0	-1027	-408	-117	2	-58	18	1	0.04	0.02	0.03	
1E	0	-843	-771	-52	2	98	91	1	0.07	0.01	0.07	
1F	0	-843	-408	-52	2	98	18	1	0.04	0.01	0.04	
1G	0	-843	-771	-117	2	-58	91	1	0.07	0.01	0.07	
1H	0	-843	-408	-117	2	-58	18	1	0.04	0.01	0.03	
1I	0	-989	-1045	-74	1	44	160	1	0.09	0.02	0.12	
1J	0	-989	-135	-74	1	44	-51	1	0.01	0.02	0.04	
1K	0	-989	-1045	-95	1	-3	160	1	0.09	0.02	0.12	
1L	0	-989	-135	-95	1	-3	-51	1	0.01	0.02	0.04	
1M	0	-880	-1045	-74	1	44	160	1	0.09	0.01	0.12	
1N	0	-880	-135	-74	1	44	-51	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	-880	-1045	-95	1	-3	160	1	0.09	0.01	0.12	
1P	0	-880	-135	-95	1	-3	-51	1	0.01	0.01	0.04	
2	0	-1581	-987	-146	-0	35	91	1	0.09	0.03	0.07	
1A	10	-1025	-771	-52	2	109	22	1	0.07	0.02	0.05	
1B	10	-1025	-408	-52	2	109	-25	1	0.04	0.02	0.05	
1C	10	-1025	-771	-117	2	-53	22	1	0.07	0.02	0.02	
1D	10	-1025	-408	-117	2	-53	-25	1	0.04	0.02	0.02	
1E	10	-841	-771	-52	2	109	22	1	0.07	0.01	0.05	
1F	10	-841	-408	-52	2	109	-25	1	0.04	0.01	0.05	
1G	10	-841	-771	-117	2	-53	22	1	0.07	0.01	0.02	
1H	10	-841	-408	-117	2	-53	-25	1	0.04	0.01	0.02	
1I	10	-987	-1045	-74	1	53	62	1	0.09	0.02	0.05	
1J	10	-987	-135	-74	1	53	-65	1	0.01	0.02	0.05	
1K	10	-987	-1045	-95	1	4	62	1	0.09	0.02	0.05	
1L	10	-987	-135	-95	1	4	-65	1	0.01	0.02	0.05	
1M	10	-878	-1045	-74	1	53	62	1	0.09	0.01	0.05	
1N	10	-878	-135	-74	1	53	-65	1	0.01	0.01	0.05	
1O	10	-878	-1045	-95	1	4	62	1	0.09	0.01	0.05	
1P	10	-878	-135	-95	1	4	-65	1	0.01	0.01	0.05	
2	10	-1578	-987	-146	-0	49	-3	1	0.09	0.03	0.02	
1A	19	-1023	-771	-52	2	120	-47	1	0.07	0.02	0.05	
1B	19	-1023	-408	-52	2	120	-68	1	0.04	0.02	0.05	
1C	19	-1023	-771	-117	2	-48	-47	1	0.07	0.02	0.04	
1D	19	-1023	-408	-117	2	-48	-68	1	0.04	0.02	0.05	
1E	19	-839	-771	-52	2	120	-47	1	0.07	0.01	0.05	
1F	19	-839	-408	-52	2	120	-68	1	0.04	0.01	0.05	
1G	19	-839	-771	-117	2	-48	-47	1	0.07	0.01	0.04	
1H	19	-839	-408	-117	2	-48	-68	1	0.04	0.01	0.05	
1I	19	-986	-1045	-74	1	62	-36	1	0.09	0.02	0.03	
1J	19	-986	-135	-74	1	62	-79	1	0.01	0.02	0.06	
1K	19	-986	-1045	-95	1	11	-36	1	0.09	0.02	0.03	
1L	19	-986	-135	-95	1	11	-79	1	0.01	0.02	0.06	
1M	19	-876	-1045	-74	1	62	-36	1	0.09	0.01	0.03	
1N	19	-876	-135	-74	1	62	-79	1	0.01	0.01	0.06	
1O	19	-876	-1045	-95	1	11	-36	1	0.09	0.01	0.03	
1P	19	-876	-135	-95	1	11	-79	1	0.01	0.01	0.06	
2	19	-1576	-987	-146	-0	63	-96	1	0.09	0.03	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1027	120	91	1	1.0000	0.9965	0.9960	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1B	-1027	120	-68	1	1.0000	0.9965	0.9965	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1C	-1027	-58	91	1	1.0000	0.9965	0.9960	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1D	-1027	-58	-68	1	1.0000	0.9965	0.9965	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1E	-843	120	91	1	1.0000	0.9971	0.9967	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1F	-843	120	-68	1	1.0000	0.9971	0.9971	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1G	-843	-58	91	1	1.0000	0.9972	0.9967	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1H	-843	-58	-68	1	1.0000	0.9972	0.9971	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1I	-989	62	160	1	1.0000	0.9965	0.9967	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'yx'= 8
1J	-989	62	-79	1	1.0000	0.9965	0.9984	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1K	-989	11	160	1	1.0000	0.9954	0.9967	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1L	-989	11	-79	1	1.0000	0.9954	0.9984	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1M	-880	62	160	1	1.0000	0.9969	0.9971	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 8
1N	-880	62	-79	1	1.0000	0.9969	0.9986	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1O	-880	11	160	1	1.0000	0.9959	0.9971	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1P	-880	11	-79	1	1.0000	0.9959	0.9986	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
2	-1581	63	-96	1	1.0000	0.9942	0.9925	--	--	0.03	--	0.13	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 39 NI 48 NF 111 Lungh. 19.1 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: -0.0206 -0.0206 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-284	-609	44	3	41	53	1	0.05	0.00	0.04
1B	0	-284	73	44	3	41	-13	1	0.01	0.00	0.02
1C	0	-284	-609	-25	3	40	53	1	0.05	0.00	0.04
1D	0	-284	73	-25	3	40	-13	1	0.01	0.00	0.02
1E	0	-216	-609	44	3	41	53	1	0.05	0.00	0.04
1F	0	-216	73	44	3	41	-13	1	0.01	0.00	0.02
1G	0	-216	-609	-25	3	40	53	1	0.05	0.00	0.04
1H	0	-216	73	-25	3	40	-13	1	0.01	0.00	0.02
1I	0	-363	-1384	25	3	41	128	1	0.12	0.01	0.10
1J	0	-363	848	25	3	41	-88	1	0.07	0.01	0.07
1K	0	-363	-1384	-6	3	40	128	1	0.12	0.01	0.10
1L	0	-363	848	-6	3	40	-88	1	0.07	0.01	0.07
1M	0	-137	-1384	25	3	41	128	1	0.12	0.00	0.10
1N	0	-137	848	25	3	41	-88	1	0.07	0.00	0.07
1O	0	-137	-1384	-6	3	40	128	1	0.12	0.00	0.10
1P	0	-137	848	-6	3	40	-88	1	0.07	0.00	0.07
2	0	-433	-449	15	4	70	34	1	0.04	0.01	0.03
1A	10	-282	-609	44	3	37	-6	1	0.05	0.00	0.02
1B	10	-282	73	44	3	37	-6	1	0.01	0.00	0.02
1C	10	-282	-609	-25	3	42	-6	1	0.05	0.00	0.02
1D	10	-282	73	-25	3	42	-6	1	0.01	0.00	0.02
1E	10	-214	-609	44	3	37	-6	1	0.05	0.00	0.02
1F	10	-214	73	44	3	37	-6	1	0.01	0.00	0.02
1G	10	-214	-609	-25	3	42	-6	1	0.05	0.00	0.02
1H	10	-214	73	-25	3	42	-6	1	0.01	0.00	0.02
1I	10	-361	-1384	25	3	39	-5	1	0.12	0.01	0.02
1J	10	-361	848	25	3	39	-7	1	0.07	0.01	0.02
1K	10	-361	-1384	-6	3	41	-5	1	0.12	0.01	0.02
1L	10	-361	848	-6	3	41	-7	1	0.07	0.01	0.02
1M	10	-135	-1384	25	3	39	-5	1	0.12	0.00	0.02
1N	10	-135	848	25	3	39	-7	1	0.07	0.00	0.02
1O	10	-135	-1384	-6	3	41	-5	1	0.12	0.00	0.02
1P	10	-135	848	-6	3	41	-7	1	0.07	0.00	0.02
2	10	-431	-449	15	4	69	-9	1	0.04	0.01	0.03
1A	19	-281	-609	44	3	33	-64	1	0.05	0.00	0.05
1B	19	-281	73	44	3	33	2	1	0.01	0.00	0.01
1C	19	-281	-609	-25	3	45	-64	1	0.05	0.00	0.05
1D	19	-281	73	-25	3	45	2	1	0.01	0.00	0.02
1E	19	-212	-609	44	3	33	-64	1	0.05	0.00	0.05
1F	19	-212	73	44	3	33	2	1	0.01	0.00	0.01
1G	19	-212	-609	-25	3	45	-64	1	0.05	0.00	0.05
1H	19	-212	73	-25	3	45	2	1	0.01	0.00	0.02
1I	19	-359	-1384	25	3	37	-137	1	0.12	0.01	0.10
1J	19	-359	848	25	3	37	74	1	0.07	0.01	0.06
1K	19	-359	-1384	-6	3	41	-137	1	0.12	0.01	0.10
1L	19	-359	848	-6	3	41	74	1	0.07	0.01	0.06
1M	19	-133	-1384	25	3	37	-137	1	0.12	0.00	0.10
1N	19	-133	848	25	3	37	74	1	0.07	0.00	0.06
1O	19	-133	-1384	-6	3	41	-137	1	0.12	0.00	0.10
1P	19	-133	848	-6	3	41	74	1	0.07	0.00	0.06
2	19	-428	-449	15	4	68	-52	1	0.04	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-284	41	-64	1	1.0000	0.9990	0.9987	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1B	-284	41	-13	1	1.0000	0.9990	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1C	-284	45	-64	1	1.0000	0.9991	0.9987	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1D	-284	45	-13	1	1.0000	0.9991	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1E	-216	41	-64	1	1.0000	0.9993	0.9990	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1F	-216	41	-13	1	1.0000	0.9993	0.9993	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1G	-216	45	-64	1	1.0000	0.9993	0.9990	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1H	-216	45	-13	1	1.0000	0.9993	0.9993	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1I	-363	41	-137	1	1.0000	0.9988	0.9983	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1J	-363	41	-88	1	1.0000	0.9988	0.9983	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1K	-363	41	-137	1	1.0000	0.9988	0.9983	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1L	-363	41	-88	1	1.0000	0.9988	0.9983	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1M	-137	41	-137	1	1.0000	0.9995	0.9994	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1N	-137	41	-88	1	1.0000	0.9995	0.9994	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1O	-137	41	-137	1	1.0000	0.9996	0.9994	--	--	0.00	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1P	-137	41	-88	1	1.0000	0.9996	0.9994	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
2	-433	70	-52	1	1.0000	0.9986	0.9982	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 40 NI 45 NF 84 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1009	274	-49	2	100	-5	1	0.02	0.02	0.05	
1B	0	-1009	597	-49	2	100	-71	1	0.05	0.02	0.05	
1C	0	-1009	274	-117	2	-57	-5	1	0.02	0.02	0.03	
1D	0	-1009	597	-117	2	-57	-71	1	0.05	0.02	0.05	
1E	0	-826	274	-49	2	100	-5	1	0.02	0.01	0.05	
1F	0	-826	597	-49	2	100	-71	1	0.05	0.01	0.05	
1G	0	-826	274	-117	2	-57	-5	1	0.02	0.01	0.03	
1H	0	-826	597	-117	2	-57	-71	1	0.05	0.01	0.05	

1I	0	-971	-16	-72	2	45	67	1	0.00	0.02	0.05
1J	0	-971	887	-72	2	45	-143	1	0.08	0.02	0.11
1K	0	-971	-16	-94	2	-2	67	1	0.00	0.02	0.05
1L	0	-971	887	-94	2	-2	-143	1	0.08	0.02	0.11
1M	0	-865	-16	-72	2	45	67	1	0.00	0.01	0.05
1N	0	-865	887	-72	2	45	-143	1	0.08	0.01	0.11
1O	0	-865	-16	-94	2	-2	67	1	0.00	0.01	0.05
1P	0	-865	887	-94	2	-2	-143	1	0.08	0.01	0.11
2	0	-1552	727	-143	0	37	-63	1	0.06	0.03	0.05
1A	10	-1007	274	-49	2	111	25	1	0.02	0.02	0.05
1B	10	-1007	597	-49	2	111	-18	1	0.05	0.02	0.05
1C	10	-1007	274	-117	2	-52	25	1	0.02	0.02	0.02
1D	10	-1007	597	-117	2	-52	-18	1	0.05	0.02	0.02
1E	10	-824	274	-49	2	111	25	1	0.02	0.01	0.05
1F	10	-824	597	-49	2	111	-18	1	0.05	0.01	0.05
1G	10	-824	274	-117	2	-52	25	1	0.02	0.01	0.02
1H	10	-824	597	-117	2	-52	-18	1	0.05	0.01	0.02
1I	10	-969	-16	-72	2	54	67	1	0.00	0.02	0.05
1J	10	-969	887	-72	2	54	-59	1	0.08	0.02	0.05
1K	10	-969	-16	-94	2	4	67	1	0.00	0.02	0.05
1L	10	-969	887	-94	2	4	-59	1	0.08	0.02	0.05
1M	10	-863	-16	-72	2	54	67	1	0.00	0.01	0.05
1N	10	-863	887	-72	2	54	-59	1	0.08	0.01	0.05
1O	10	-863	-16	-94	2	4	67	1	0.00	0.01	0.05
1P	10	-863	887	-94	2	4	-59	1	0.08	0.01	0.05
2	10	-1550	727	-143	0	51	6	1	0.06	0.03	0.02
1A	19	-1006	274	-49	2	122	55	1	0.02	0.02	0.06
1B	19	-1006	597	-49	2	122	35	1	0.05	0.02	0.06
1C	19	-1006	274	-117	2	-47	55	1	0.02	0.02	0.04
1D	19	-1006	597	-117	2	-47	35	1	0.05	0.02	0.03
1E	19	-822	274	-49	2	122	55	1	0.02	0.01	0.06
1F	19	-822	597	-49	2	122	35	1	0.05	0.01	0.06
1G	19	-822	274	-117	2	-47	55	1	0.02	0.01	0.04
1H	19	-822	597	-117	2	-47	35	1	0.05	0.01	0.03
1I	19	-967	-16	-72	2	63	66	1	0.00	0.02	0.05
1J	19	-967	887	-72	2	63	24	1	0.08	0.02	0.03
1K	19	-967	-16	-94	2	11	66	1	0.00	0.02	0.05
1L	19	-967	887	-94	2	11	24	1	0.08	0.02	0.02
1M	19	-861	-16	-72	2	63	66	1	0.00	0.01	0.05
1N	19	-861	887	-72	2	63	24	1	0.08	0.01	0.03
1O	19	-861	-16	-94	2	11	66	1	0.00	0.01	0.05
1P	19	-861	887	-94	2	11	24	1	0.08	0.01	0.02
2	19	-1547	727	-143	0	64	75	1	0.06	0.03	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1009	122	55	1	1.0000	0.9966	0.9969	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1B	-1009	122	-71	1	1.0000	0.9966	0.9961	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1C	-1009	-57	55	1	1.0000	0.9966	0.9969	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1D	-1009	-57	-71	1	1.0000	0.9966	0.9961	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1E	-826	122	55	1	1.0000	0.9972	0.9975	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1F	-826	122	-71	1	1.0000	0.9972	0.9968	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1G	-826	-57	55	1	1.0000	0.9972	0.9975	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1H	-826	-57	-71	1	1.0000	0.9972	0.9968	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1I	-971	63	67	1	1.0000	0.9966	0.9991	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1J	-971	63	-143	1	1.0000	0.9966	0.9969	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1K	-971	11	67	1	1.0000	0.9956	0.9991	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1L	-971	11	-143	1	1.0000	0.9956	0.9969	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1M	-865	63	67	1	1.0000	0.9970	0.9992	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1N	-865	63	-143	1	1.0000	0.9970	0.9972	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1O	-865	11	67	1	1.0000	0.9961	0.9992	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1P	-865	11	-143	1	1.0000	0.9961	0.9972	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
2	-1552	64	75	1	1.0000	0.9943	0.9930	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 41 NI 43 NF 115 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-800	-972	-6	1	41	125	1	0.08	0.01	0.10	
1B	0	-800	-607	-6	1	41	53	1	0.05	0.01	0.04	
1C	0	-800	-972	-82	1	-118	125	1	0.08	0.01	0.10	
1D	0	-800	-607	-82	1	-118	53	1	0.05	0.01	0.05	
1E	0	-652	-972	-6	1	41	125	1	0.08	0.01	0.10	
1F	0	-652	-607	-6	1	41	53	1	0.05	0.01	0.04	
1G	0	-652	-972	-82	1	-118	125	1	0.08	0.01	0.10	
1H	0	-652	-607	-82	1	-118	53	1	0.05	0.01	0.05	
1I	0	-749	-1216	-31	1	-14	188	1	0.11	0.01	0.14	
1J	0	-749	-362	-31	1	-14	-10	1	0.03	0.01	0.01	
1K	0	-749	-1216	-57	1	-63	188	1	0.11	0.01	0.14	
1L	0	-749	-362	-57	1	-63	-10	1	0.03	0.01	0.03	
1M	0	-703	-1216	-31	1	-14	188	1	0.11	0.01	0.14	
1N	0	-703	-362	-31	1	-14	-10	1	0.03	0.01	0.01	
1O	0	-703	-1216	-57	1	-63	188	1	0.11	0.01	0.14	
1P	0	-703	-362	-57	1	-63	-10	1	0.03	0.01	0.03	

2	0	-1229	-1319	-73	0	-67	149	1	0.11	0.02	0.11
1A	10	-798	-972	-6	1	49	37	1	0.08	0.01	0.03
1B	10	-798	-607	-6	1	49	-9	1	0.05	0.01	0.02
1C	10	-798	-972	-82	1	-117	37	1	0.08	0.01	0.05
1D	10	-798	-607	-82	1	-117	-9	1	0.05	0.01	0.05
1E	10	-650	-972	-6	1	49	37	1	0.08	0.01	0.03
1F	10	-650	-607	-6	1	49	-9	1	0.05	0.01	0.02
1G	10	-650	-972	-82	1	-117	37	1	0.08	0.01	0.05
1H	10	-650	-607	-82	1	-117	-9	1	0.05	0.01	0.05
1I	10	-747	-1216	-31	1	-9	73	1	0.11	0.01	0.06
1J	10	-747	-362	-31	1	-9	-46	1	0.03	0.01	0.03
1K	10	-747	-1216	-57	1	-60	73	1	0.11	0.01	0.06
1L	10	-747	-362	-57	1	-60	-46	1	0.03	0.01	0.03
1M	10	-701	-1216	-31	1	-9	73	1	0.11	0.01	0.06
1N	10	-701	-362	-31	1	-9	-46	1	0.03	0.01	0.03
1O	10	-701	-1216	-57	1	-60	73	1	0.11	0.01	0.06
1P	10	-701	-362	-57	1	-60	-46	1	0.03	0.01	0.03
2	10	-1226	-1319	-73	0	-60	23	1	0.11	0.02	0.03
1A	19	-796	-972	-6	1	57	-51	1	0.08	0.01	0.04
1B	19	-796	-607	-6	1	57	-71	1	0.05	0.01	0.05
1C	19	-796	-972	-82	1	-117	-51	1	0.08	0.01	0.05
1D	19	-796	-607	-82	1	-117	-71	1	0.05	0.01	0.05
1E	19	-648	-972	-6	1	57	-51	1	0.08	0.01	0.04
1F	19	-648	-607	-6	1	57	-71	1	0.05	0.01	0.05
1G	19	-648	-972	-82	1	-117	-51	1	0.08	0.01	0.05
1H	19	-648	-607	-82	1	-117	-71	1	0.05	0.01	0.05
1I	19	-745	-1216	-31	1	-3	-41	1	0.11	0.01	0.03
1J	19	-745	-362	-31	1	-3	-81	1	0.03	0.01	0.06
1K	19	-745	-1216	-57	1	-57	-41	1	0.11	0.01	0.03
1L	19	-745	-362	-57	1	-57	-81	1	0.03	0.01	0.06
1M	19	-699	-1216	-31	1	-3	-41	1	0.11	0.01	0.03
1N	19	-699	-362	-31	1	-3	-81	1	0.03	0.01	0.06
1O	19	-699	-1216	-57	1	-57	-41	1	0.11	0.01	0.03
1P	19	-699	-362	-57	1	-57	-81	1	0.03	0.01	0.06
2	19	-1224	-1319	-73	0	-53	-102	1	0.11	0.02	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-800	57	125	1	1.0000	0.9972	0.9970	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1B	-800	57	-71	1	1.0000	0.9972	0.9965	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1C	-800	-118	125	1	1.0000	0.9974	0.9970	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 8
1D	-800	-118	-71	1	1.0000	0.9974	0.9965	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1E	-652	57	125	1	1.0000	0.9977	0.9976	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1F	-652	57	-71	1	1.0000	0.9977	0.9972	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1G	-652	-118	125	1	1.0000	0.9979	0.9976	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 8
1H	-652	-118	-71	1	1.0000	0.9979	0.9972	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1I	-749	-14	188	1	1.0000	0.9970	0.9975	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 8
1J	-749	-14	-81	1	1.0000	0.9970	0.9980	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1K	-749	-63	188	1	1.0000	0.9975	0.9975	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1L	-749	-63	-81	1	1.0000	0.9975	0.9980	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1M	-703	-14	188	1	1.0000	0.9972	0.9977	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 8
1N	-703	-14	-81	1	1.0000	0.9972	0.9981	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1O	-703	-63	188	1	1.0000	0.9977	0.9977	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1P	-703	-63	-81	1	1.0000	0.9977	0.9981	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
2	-1229	-67	149	1	1.0000	0.9958	0.9948	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 42 NI 114 NF 116 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-83	-320	2	-1	1	42	1	0.05	0.00	0.10	
1B	0	-83	-313	2	-1	1	41	1	0.05	0.00	0.09	
1C	0	-83	-320	0	-1	0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1D	0	-83	-313	0	-1	0	41	1	0.05	0.00	0.09	
1E	0	-78	-320	2	-1	1	42	1	0.05	0.00	0.10	
1F	0	-78	-313	2	-1	1	41	1	0.05	0.00	0.09	
1G	0	-78	-320	0	-1	0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1H	0	-78	-313	0	-1	0	41	1	0.05	0.00	0.09	
1I	0	-81	-318	5	-1	1	42	1	0.05	0.00	0.10	
1J	0	-81	-315	5	-1	1	41	1	0.05	0.00	0.10	
1K	0	-81	-318	-2	-1	-0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1L	0	-81	-315	-2	-1	-0	41	1	0.05	0.00	0.10	
1M	0	-79	-318	5	-1	1	42	1	0.05	0.00	0.10	
1N	0	-79	-315	5	-1	1	41	1	0.05	0.00	0.10	
1O	0	-79	-318	-2	-1	-0	42	1	0.05	0.00	0.10	
1P	0	-79	-315	-2	-1	-0	41	1	0.05	0.00	0.10	
2	0	-139	-540	2	-1	1	71	1	0.09	0.01	0.17	
1A	10	-83	-320	2	-1	1	13	1	0.05	0.00	0.03	
1B	10	-83	-313	2	-1	1	10	1	0.05	0.00	0.02	
1C	10	-83	-320	0	-1	-0	13	1	0.05	0.00	0.03	
1D	10	-83	-313	0	-1	-0	10	1	0.05	0.00	0.02	
1E	10	-77	-320	2	-1	1	13	1	0.05	0.00	0.03	
1F	10	-77	-313	2	-1	1	10	1	0.05	0.00	0.02	

1G	10	-77	-320	0	-1	-0	13	1	0.05	0.00	0.03
1H	10	-77	-313	0	-1	-0	10	1	0.05	0.00	0.02
1I	10	-81	-318	5	-1	1	12	1	0.05	0.00	0.03
1J	10	-81	-315	5	-1	1	11	1	0.05	0.00	0.03
1K	10	-81	-318	-2	-1	-1	12	1	0.05	0.00	0.03
1L	10	-81	-315	-2	-1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03
1M	10	-79	-318	5	-1	1	12	1	0.05	0.00	0.03
1N	10	-79	-315	5	-1	1	11	1	0.05	0.00	0.03
1O	10	-79	-318	-2	-1	-1	12	1	0.05	0.00	0.03
1P	10	-79	-315	-2	-1	-1	11	1	0.05	0.00	0.03
2	10	-138	-540	2	-1	0	20	1	0.09	0.01	0.05
1A	19	-82	-320	2	-1	1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1B	19	-82	-313	2	-1	1	-20	1	0.05	0.00	0.05
1C	19	-82	-320	0	-1	-0	-17	1	0.05	0.00	0.04
1D	19	-82	-313	0	-1	-0	-20	1	0.05	0.00	0.05
1E	19	-76	-320	2	-1	1	-17	1	0.05	0.00	0.04
1F	19	-76	-313	2	-1	1	-20	1	0.05	0.00	0.05
1G	19	-76	-320	0	-1	-0	-17	1	0.05	0.00	0.04
1H	19	-76	-313	0	-1	-0	-20	1	0.05	0.00	0.05
1I	19	-80	-318	5	-1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1J	19	-80	-315	5	-1	1	-19	1	0.05	0.00	0.04
1K	19	-80	-318	-2	-1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1L	19	-80	-315	-2	-1	-1	-19	1	0.05	0.00	0.04
1M	19	-78	-318	5	-1	1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1N	19	-78	-315	5	-1	1	-19	1	0.05	0.00	0.04
1O	19	-78	-318	-2	-1	-1	-18	1	0.05	0.00	0.04
1P	19	-78	-315	-2	-1	-1	-19	1	0.05	0.00	0.04
2	19	-137	-540	2	-1	0	-32	1	0.09	0.01	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-83	1	42	1	1.0000	0.9998	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1B	-83	1	41	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1C	-83	-0	42	1	1.0000	0.9991	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1D	-83	-0	41	1	1.0000	0.9991	0.9991	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1E	-78	1	42	1	1.0000	0.9998	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1F	-78	1	41	1	1.0000	0.9998	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1G	-78	-0	42	1	1.0000	0.9992	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1H	-78	-0	41	1	1.0000	0.9992	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1I	-81	1	42	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1J	-81	1	41	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1K	-81	-1	42	1	1.0000	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1L	-81	-1	41	1	1.0000	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1M	-79	1	42	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1N	-79	1	41	1	1.0000	0.9997	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1O	-79	-1	42	1	1.0000	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
1P	-79	-1	41	1	1.0000	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'= 8
2	-139	1	71	1	1.0000	0.9992	0.9986	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 43 NI 113 NF 118 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-99	444	2	1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1B	0	-99	457	2	1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1C	0	-99	444	-1	1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1D	0	-99	457	-1	1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1E	0	-95	444	2	1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1F	0	-95	457	2	1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1G	0	-95	444	-1	1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1H	0	-95	457	-1	1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1I	0	-98	448	6	1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1J	0	-98	453	6	1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1K	0	-98	448	-4	1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1L	0	-98	453	-4	1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1M	0	-97	448	6	1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1N	0	-97	453	6	1	0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1O	0	-97	448	-4	1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
1P	0	-97	453	-4	1	-0	-60	1	0.08	0.00	0.14	
2	0	-168	770	1	1	0	-103	1	0.13	0.01	0.24	
1A	10	-98	444	2	1	0	-16	1	0.08	0.00	0.04	
1B	10	-98	457	2	1	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1C	10	-98	444	-1	1	-0	-16	1	0.08	0.00	0.04	
1D	10	-98	457	-1	1	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1E	10	-95	444	2	1	0	-16	1	0.08	0.00	0.04	
1F	10	-95	457	2	1	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1G	10	-95	444	-1	1	-0	-16	1	0.08	0.00	0.04	
1H	10	-95	457	-1	1	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1I	10	-97	448	6	1	1	-17	1	0.08	0.00	0.04	
1J	10	-97	453	6	1	1	-17	1	0.08	0.00	0.04	
1K	10	-97	448	-4	1	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04	
1L	10	-97	453	-4	1	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04	
1M	10	-96	448	6	1	1	-17	1	0.08	0.00	0.04	
1N	10	-96	453	6	1	1	-17	1	0.08	0.00	0.04	

1O	10	-96	448	-4	1	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
1P	10	-96	453	-4	1	-1	-17	1	0.08	0.00	0.04
2	10	-167	770	1	1	-0	-30	1	0.13	0.01	0.07
1A	19	-97	444	2	1	0	27	1	0.08	0.00	0.06
1B	19	-97	457	2	1	0	24	1	0.08	0.00	0.06
1C	19	-97	444	-1	1	-1	27	1	0.08	0.00	0.06
1D	19	-97	457	-1	1	-1	24	1	0.08	0.00	0.06
1E	19	-94	444	2	1	0	27	1	0.08	0.00	0.06
1F	19	-94	457	2	1	0	24	1	0.08	0.00	0.06
1G	19	-94	444	-1	1	-1	27	1	0.08	0.00	0.06
1H	19	-94	457	-1	1	-1	24	1	0.08	0.00	0.06
1I	19	-96	448	6	1	1	26	1	0.08	0.00	0.06
1J	19	-96	453	6	1	1	25	1	0.08	0.00	0.06
1K	19	-96	448	-4	1	-1	26	1	0.08	0.00	0.06
1L	19	-96	453	-4	1	-1	25	1	0.08	0.00	0.06
1M	19	-95	448	6	1	1	26	1	0.08	0.00	0.06
1N	19	-95	453	6	1	1	25	1	0.08	0.00	0.06
1O	19	-95	448	-4	1	-1	26	1	0.08	0.00	0.06
1P	19	-95	453	-4	1	-1	25	1	0.08	0.00	0.06
2	19	-166	770	1	1	-0	43	1	0.13	0.01	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-99	0	-60	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1B	-99	0	-60	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1C	-99	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1D	-99	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1E	-95	0	-60	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1F	-95	0	-60	1	1.0000	0.9995	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1G	-95	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.14	Snell. 'zx'= 8
1H	-95	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1I	-98	1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1J	-98	1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1K	-98	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1L	-98	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1M	-97	1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1N	-97	1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1O	-97	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1P	-97	-1	-60	1	1.0000	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
2	-168	-0	-103	1	1.0000	0.9986	0.9983	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 44 NI 44 NF 117 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1099	-885	-53	2	103	100	1	0.08	0.02	0.08	
1B	0	-1099	-523	-53	2	103	27	1	0.05	0.02	0.05	
1C	0	-1099	-885	-130	2	-56	100	1	0.08	0.02	0.08	
1D	0	-1099	-523	-130	2	-56	27	1	0.05	0.02	0.03	
1E	0	-917	-885	-53	2	103	100	1	0.08	0.02	0.08	
1F	0	-917	-523	-53	2	103	27	1	0.05	0.02	0.05	
1G	0	-917	-885	-130	2	-56	100	1	0.08	0.02	0.08	
1H	0	-917	-523	-130	2	-56	27	1	0.05	0.02	0.03	
1I	0	-1056	-1166	-78	2	48	170	1	0.10	0.02	0.13	
1J	0	-1056	-242	-78	2	48	-43	1	0.02	0.02	0.03	
1K	0	-1056	-1166	-104	2	-1	170	1	0.10	0.02	0.13	
1L	0	-1056	-242	-104	2	-1	-43	1	0.02	0.02	0.03	
1M	0	-960	-1166	-78	2	48	170	1	0.10	0.02	0.13	
1N	0	-960	-242	-78	2	48	-43	1	0.02	0.02	0.03	
1O	0	-960	-1166	-104	2	-1	170	1	0.10	0.02	0.13	
1P	0	-960	-242	-104	2	-1	-43	1	0.02	0.02	0.03	
2	0	-1705	-1178	-157	1	41	106	1	0.10	0.03	0.08	
1A	10	-1097	-885	-53	2	116	20	1	0.08	0.02	0.05	
1B	10	-1097	-523	-53	2	116	-26	1	0.05	0.02	0.05	
1C	10	-1097	-885	-130	2	-51	20	1	0.08	0.02	0.02	
1D	10	-1097	-523	-130	2	-51	-26	1	0.05	0.02	0.02	
1E	10	-915	-885	-53	2	116	20	1	0.08	0.02	0.05	
1F	10	-915	-523	-53	2	116	-26	1	0.05	0.02	0.05	
1G	10	-915	-885	-130	2	-51	20	1	0.08	0.02	0.02	
1H	10	-915	-523	-130	2	-51	-26	1	0.05	0.02	0.02	
1I	10	-1054	-1166	-78	2	58	60	1	0.10	0.02	0.05	
1J	10	-1054	-242	-78	2	58	-67	1	0.02	0.02	0.05	
1K	10	-1054	-1166	-104	2	7	60	1	0.10	0.02	0.05	
1L	10	-1054	-242	-104	2	7	-67	1	0.02	0.02	0.05	
1M	10	-958	-1166	-78	2	58	60	1	0.10	0.02	0.05	
1N	10	-958	-242	-78	2	58	-67	1	0.02	0.02	0.05	
1O	10	-958	-1166	-104	2	7	60	1	0.10	0.02	0.05	
1P	10	-958	-242	-104	2	7	-67	1	0.02	0.02	0.05	
2	10	-1702	-1178	-157	1	56	-5	1	0.10	0.03	0.03	
1A	19	-1095	-885	-53	2	128	-60	1	0.08	0.02	0.06	
1B	19	-1095	-523	-53	2	128	-80	1	0.05	0.02	0.06	
1C	19	-1095	-885	-130	2	-46	-60	1	0.08	0.02	0.05	
1D	19	-1095	-523	-130	2	-46	-80	1	0.05	0.02	0.06	

1E	19	-913	-885	-53	2	128	-60	1	0.08	0.02	0.06
1F	19	-913	-523	-53	2	128	-80	1	0.05	0.02	0.06
1G	19	-913	-885	-130	2	-46	-60	1	0.08	0.02	0.05
1H	19	-913	-523	-130	2	-46	-80	1	0.05	0.02	0.06
1I	19	-1052	-1166	-78	2	68	-49	1	0.10	0.02	0.04
1J	19	-1052	-242	-78	2	68	-91	1	0.02	0.02	0.07
1K	19	-1052	-1166	-104	2	14	-49	1	0.10	0.02	0.04
1L	19	-1052	-242	-104	2	14	-91	1	0.02	0.02	0.07
1M	19	-956	-1166	-78	2	68	-49	1	0.10	0.02	0.04
1N	19	-956	-242	-78	2	68	-91	1	0.02	0.02	0.07
1O	19	-956	-1166	-104	2	14	-49	1	0.10	0.02	0.04
1P	19	-956	-242	-104	2	14	-91	1	0.02	0.02	0.07
2	19	-1700	-1178	-157	1	71	-117	1	0.10	0.03	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1099	128	100	1	1.0000	0.9963	0.9955	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1B	-1099	128	-80	1	1.0000	0.9963	0.9961	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1C	-1099	-56	100	1	1.0000	0.9963	0.9955	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1D	-1099	-56	-80	1	1.0000	0.9963	0.9961	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1E	-917	128	100	1	1.0000	0.9969	0.9963	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1F	-917	128	-80	1	1.0000	0.9969	0.9967	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1G	-917	-56	100	1	1.0000	0.9969	0.9963	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1H	-917	-56	-80	1	1.0000	0.9969	0.9967	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1I	-1056	68	170	1	1.0000	0.9963	0.9963	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1J	-1056	68	-91	1	1.0000	0.9963	0.9979	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1K	-1056	14	170	1	1.0000	0.9954	0.9963	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1L	-1056	14	-91	1	1.0000	0.9954	0.9979	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1M	-960	68	170	1	1.0000	0.9966	0.9967	--	--	0.02	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1N	-960	68	-91	1	1.0000	0.9966	0.9981	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1O	-960	14	170	1	1.0000	0.9958	0.9967	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1P	-960	14	-91	1	1.0000	0.9958	0.9981	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
2	-1705	71	-117	1	1.0000	0.9938	0.9920	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 45 NI 29 NF 123 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-311	-676	25	1	45	65	1	0.06	0.01	0.05	
1B	0	-311	-31	25	1	45	4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-311	-676	-35	1	44	65	1	0.06	0.01	0.05	
1D	0	-311	-31	-35	1	44	4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	-310	-676	25	1	45	65	1	0.06	0.01	0.05	
1F	0	-310	-31	25	1	45	4	1	0.00	0.01	0.02	
1G	0	-310	-676	-35	1	44	65	1	0.06	0.01	0.05	
1H	0	-310	-31	-35	1	44	4	1	0.00	0.01	0.02	
1I	0	-310	-1400	5	1	45	135	1	0.12	0.01	0.10	
1J	0	-310	692	5	1	45	-66	1	0.06	0.01	0.05	
1K	0	-310	-1400	-15	1	44	135	1	0.12	0.01	0.10	
1L	0	-310	692	-15	1	44	-66	1	0.06	0.01	0.05	
1M	0	-310	-1400	5	1	45	135	1	0.12	0.01	0.10	
1N	0	-310	692	5	1	45	-66	1	0.06	0.01	0.05	
1O	0	-310	-1400	-15	1	44	135	1	0.12	0.01	0.10	
1P	0	-310	692	-15	1	44	-66	1	0.06	0.01	0.05	
2	0	-536	-592	-11	1	77	58	1	0.05	0.01	0.04	
1A	10	-309	-676	25	1	42	1	1	0.06	0.01	0.02	
1B	10	-309	-31	25	1	42	1	1	0.00	0.01	0.02	
1C	10	-309	-676	-35	1	48	1	1	0.06	0.01	0.02	
1D	10	-309	-31	-35	1	48	1	1	0.00	0.01	0.02	
1E	10	-308	-676	25	1	42	1	1	0.06	0.01	0.02	
1F	10	-308	-31	25	1	42	1	1	0.00	0.01	0.02	
1G	10	-308	-676	-35	1	48	1	1	0.06	0.01	0.02	
1H	10	-308	-31	-35	1	48	1	1	0.00	0.01	0.02	
1I	10	-309	-1400	5	1	44	2	1	0.12	0.01	0.02	
1J	10	-309	692	5	1	44	-0	1	0.06	0.01	0.02	
1K	10	-309	-1400	-15	1	46	2	1	0.12	0.01	0.02	
1L	10	-309	692	-15	1	46	-0	1	0.06	0.01	0.02	
1M	10	-308	-1400	5	1	44	2	1	0.12	0.01	0.02	
1N	10	-308	692	5	1	44	-0	1	0.06	0.01	0.02	
1O	10	-308	-1400	-15	1	46	2	1	0.12	0.01	0.02	
1P	10	-308	692	-15	1	46	-0	1	0.06	0.01	0.02	
2	10	-533	-592	-11	1	78	2	1	0.05	0.01	0.04	
1A	19	-307	-676	25	1	40	-63	1	0.06	0.01	0.05	
1B	19	-307	-31	25	1	40	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1C	19	-307	-676	-35	1	51	-63	1	0.06	0.01	0.05	
1D	19	-307	-31	-35	1	51	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1E	19	-306	-676	25	1	40	-63	1	0.06	0.01	0.05	
1F	19	-306	-31	25	1	40	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1G	19	-306	-676	-35	1	51	-63	1	0.06	0.01	0.05	
1H	19	-306	-31	-35	1	51	-2	1	0.00	0.01	0.02	
1I	19	-307	-1400	5	1	44	-131	1	0.12	0.01	0.10	
1J	19	-307	692	5	1	44	66	1	0.06	0.01	0.05	
1K	19	-307	-1400	-15	1	47	-131	1	0.12	0.01	0.10	
1L	19	-307	692	-15	1	47	66	1	0.06	0.01	0.05	

1M	19	-306	-1400	5	1	44	-131	1	0.12	0.01	0.10
1N	19	-306	692	5	1	44	66	1	0.06	0.01	0.05
1O	19	-306	-1400	-15	1	47	-131	1	0.12	0.01	0.10
1P	19	-306	692	-15	1	47	66	1	0.06	0.01	0.05
2	19	-531	-592	-11	1	79	-55	1	0.05	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-311	45	65	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1B	-311	45	4	1	1.0000	0.9990	0.9987	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1C	-311	51	65	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1D	-311	51	4	1	1.0000	0.9990	0.9987	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1E	-310	45	65	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1F	-310	45	4	1	1.0000	0.9990	0.9987	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1G	-310	51	65	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1H	-310	51	4	1	1.0000	0.9990	0.9987	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1I	-310	45	135	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1J	-310	45	-66	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1K	-310	47	135	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1L	-310	47	-66	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1M	-310	45	135	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1N	-310	45	-66	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1O	-310	47	135	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1P	-310	47	-66	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
2	-536	79	58	1	1.0000	0.9983	0.9975	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 46 NI 42 NF 121 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-439	506	-107	-4	-65	121	1	0.04	0.01	0.09	
1B	0	-439	1162	-107	-4	-65	49	1	0.10	0.01	0.04	
1C	0	-439	506	-174	-4	-66	121	1	0.04	0.01	0.09	
1D	0	-439	1162	-174	-4	-66	49	1	0.10	0.01	0.04	
1E	0	-407	506	-107	-4	-65	121	1	0.04	0.01	0.09	
1F	0	-407	1162	-107	-4	-65	49	1	0.10	0.01	0.04	
1G	0	-407	506	-174	-4	-66	121	1	0.04	0.01	0.09	
1H	0	-407	1162	-174	-4	-66	49	1	0.10	0.01	0.04	
1I	0	-446	-29	-129	-2	-65	191	1	0.01	0.01	0.15	
1J	0	-446	1697	-129	-2	-65	-21	1	0.15	0.01	0.03	
1K	0	-446	-29	-152	-2	-66	191	1	0.01	0.01	0.15	
1L	0	-446	1697	-152	-2	-66	-21	1	0.15	0.01	0.03	
1M	0	-401	-29	-129	-2	-65	191	1	0.01	0.01	0.15	
1N	0	-401	1697	-129	-2	-65	-21	1	0.15	0.01	0.03	
1O	0	-401	-29	-152	-2	-66	191	1	0.01	0.01	0.15	
1P	0	-401	1697	-152	-2	-66	-21	1	0.15	0.01	0.03	
2	0	-724	1398	-237	-1	-112	142	1	0.12	0.01	0.11	
1A	10	-437	506	-107	-4	-55	164	1	0.04	0.01	0.12	
1B	10	-437	1162	-107	-4	-55	164	1	0.10	0.01	0.12	
1C	10	-437	506	-174	-4	-49	164	1	0.04	0.01	0.12	
1D	10	-437	1162	-174	-4	-49	164	1	0.10	0.01	0.12	
1E	10	-405	506	-107	-4	-55	164	1	0.04	0.01	0.12	
1F	10	-405	1162	-107	-4	-55	164	1	0.10	0.01	0.12	
1G	10	-405	506	-174	-4	-49	164	1	0.04	0.01	0.12	
1H	10	-405	1162	-174	-4	-49	164	1	0.10	0.01	0.12	
1I	10	-444	-29	-129	-2	-53	187	1	0.01	0.01	0.14	
1J	10	-444	1697	-129	-2	-53	141	1	0.15	0.01	0.11	
1K	10	-444	-29	-152	-2	-51	187	1	0.01	0.01	0.14	
1L	10	-444	1697	-152	-2	-51	141	1	0.15	0.01	0.11	
1M	10	-399	-29	-129	-2	-53	187	1	0.01	0.01	0.14	
1N	10	-399	1697	-129	-2	-53	141	1	0.15	0.01	0.11	
1O	10	-399	-29	-152	-2	-51	187	1	0.01	0.01	0.14	
1P	10	-399	1697	-152	-2	-51	141	1	0.15	0.01	0.11	
2	10	-722	1398	-237	-1	-90	275	1	0.12	0.01	0.21	
1A	19	-435	506	-107	-4	-44	208	1	0.04	0.01	0.16	
1B	19	-435	1162	-107	-4	-44	279	1	0.10	0.01	0.21	
1C	19	-435	506	-174	-4	-33	208	1	0.04	0.01	0.16	
1D	19	-435	1162	-174	-4	-33	279	1	0.10	0.01	0.21	
1E	19	-404	506	-107	-4	-44	208	1	0.04	0.01	0.16	
1F	19	-404	1162	-107	-4	-44	279	1	0.10	0.01	0.21	
1G	19	-404	506	-174	-4	-33	208	1	0.04	0.01	0.16	
1H	19	-404	1162	-174	-4	-33	279	1	0.10	0.01	0.21	
1I	19	-442	-29	-129	-2	-40	183	1	0.01	0.01	0.14	
1J	19	-442	1697	-129	-2	-40	304	1	0.15	0.01	0.23	
1K	19	-442	-29	-152	-2	-37	183	1	0.01	0.01	0.14	
1L	19	-442	1697	-152	-2	-37	304	1	0.15	0.01	0.23	
1M	19	-397	-29	-129	-2	-40	183	1	0.01	0.01	0.14	
1N	19	-397	1697	-129	-2	-40	304	1	0.15	0.01	0.23	
1O	19	-397	-29	-152	-2	-37	183	1	0.01	0.01	0.14	
1P	19	-397	1697	-152	-2	-37	304	1	0.15	0.01	0.23	
2	19	-719	1398	-237	-1	-67	408	1	0.12	0.01	0.31	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-439	-65	208	1	1.0000	0.9984	0.9992	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 8
1B	-439	-65	279	1	1.0000	0.9984	0.9989	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 8
1C	-439	-66	208	1	1.0000	0.9984	0.9992	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 8
1D	-439	-66	279	1	1.0000	0.9984	0.9989	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 8
1E	-407	-65	208	1	1.0000	0.9986	0.9993	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 8
1F	-407	-65	279	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 8
1G	-407	-66	208	1	1.0000	0.9985	0.9993	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 8
1H	-407	-66	279	1	1.0000	0.9985	0.9990	--	--	0.01	--	0.25	Snell. 'yx'= 8
1I	-446	-65	191	1	1.0000	0.9984	0.9995	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1J	-446	-65	304	1	1.0000	0.9984	0.9986	--	--	0.01	--	0.27	Snell. 'yx'= 8
1K	-446	-66	191	1	1.0000	0.9984	0.9995	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1L	-446	-66	304	1	1.0000	0.9984	0.9986	--	--	0.01	--	0.27	Snell. 'yx'= 8
1M	-401	-65	191	1	1.0000	0.9986	0.9996	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1N	-401	-65	304	1	1.0000	0.9986	0.9988	--	--	0.01	--	0.27	Snell. 'yx'= 8
1O	-401	-66	191	1	1.0000	0.9985	0.9996	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 8
1P	-401	-66	304	1	1.0000	0.9985	0.9988	--	--	0.01	--	0.27	Snell. 'yx'= 8
2	-724	-112	408	1	1.0000	0.9974	0.9984	--	--	0.01	--	0.37	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 47 NI 120 NF 122 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-85	-339	1	1	3	44	1	0.06	0.00	0.10	
1B	0	-85	-331	1	1	3	43	1	0.06	0.00	0.10	
1C	0	-85	-339	-4	1	2	44	1	0.06	0.00	0.10	
1D	0	-85	-331	-4	1	2	43	1	0.06	0.00	0.10	
1E	0	-84	-339	1	1	3	44	1	0.06	0.00	0.10	
1F	0	-84	-331	1	1	3	43	1	0.06	0.00	0.10	
1G	0	-84	-339	-4	1	2	44	1	0.06	0.00	0.10	
1H	0	-84	-331	-4	1	2	43	1	0.06	0.00	0.10	
1I	0	-85	-338	4	1	3	44	1	0.06	0.00	0.10	
1J	0	-85	-332	4	1	3	43	1	0.06	0.00	0.10	
1K	0	-85	-338	-7	1	1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1L	0	-85	-332	-7	1	1	43	1	0.06	0.00	0.10	
1M	0	-84	-338	4	1	3	44	1	0.06	0.00	0.10	
1N	0	-84	-332	4	1	3	43	1	0.06	0.00	0.10	
1O	0	-84	-338	-7	1	1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1P	0	-84	-332	-7	1	1	43	1	0.06	0.00	0.10	
2	0	-146	-572	-2	1	4	75	1	0.10	0.01	0.17	
1A	10	-84	-339	1	1	3	12	1	0.06	0.00	0.03	
1B	10	-84	-331	1	1	3	12	1	0.06	0.00	0.03	
1C	10	-84	-339	-4	1	2	12	1	0.06	0.00	0.03	
1D	10	-84	-331	-4	1	2	12	1	0.06	0.00	0.03	
1E	10	-83	-339	1	1	3	12	1	0.06	0.00	0.03	
1F	10	-83	-331	1	1	3	12	1	0.06	0.00	0.03	
1G	10	-83	-339	-4	1	2	12	1	0.06	0.00	0.03	
1H	10	-83	-331	-4	1	2	12	1	0.06	0.00	0.03	
1I	10	-84	-338	4	1	3	12	1	0.06	0.00	0.03	
1J	10	-84	-332	4	1	3	12	1	0.06	0.00	0.03	
1K	10	-84	-338	-7	1	2	12	1	0.06	0.00	0.03	
1L	10	-84	-332	-7	1	2	12	1	0.06	0.00	0.03	
1M	10	-83	-338	4	1	3	12	1	0.06	0.00	0.03	
1N	10	-83	-332	4	1	3	12	1	0.06	0.00	0.03	
1O	10	-83	-338	-7	1	2	12	1	0.06	0.00	0.03	
1P	10	-83	-332	-7	1	2	12	1	0.06	0.00	0.03	
2	10	-145	-572	-2	1	4	21	1	0.10	0.01	0.05	
1A	19	-84	-339	1	1	3	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1B	19	-84	-331	1	1	3	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1C	19	-84	-339	-4	1	2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1D	19	-84	-331	-4	1	2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1E	19	-82	-339	1	1	3	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1F	19	-82	-331	1	1	3	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1G	19	-82	-339	-4	1	2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1H	19	-82	-331	-4	1	2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1I	19	-83	-338	4	1	2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1J	19	-83	-332	4	1	2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1K	19	-83	-338	-7	1	3	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1L	19	-83	-332	-7	1	3	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1M	19	-83	-338	4	1	2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1N	19	-83	-332	4	1	2	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1O	19	-83	-338	-7	1	3	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1P	19	-83	-332	-7	1	3	-20	1	0.06	0.00	0.05	
2	19	-144	-572	-2	1	5	-34	1	0.10	0.01	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-85	3	44	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8

1B	-85	3	43	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1C	-85	2	44	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1D	-85	2	43	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1E	-84	3	44	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1F	-84	3	43	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1G	-84	2	44	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1H	-84	2	43	1	1.0000	0.9998	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1I	-85	3	44	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1J	-85	3	43	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1K	-85	3	44	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1L	-85	3	43	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1M	-84	3	44	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1N	-84	3	43	1	1.0000	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1O	-84	3	44	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
1P	-84	3	43	1	1.0000	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'=	8
2	-146	5	75	1	1.0000	0.9996	0.9985	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'zx'=	8

ASTA NUM. 48 NI 119 NF 124 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-103	471	2	0	0	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1B	0	-103	482	2	0	0	-64	1	0.08	0.01	0.15	
1C	0	-103	471	-2	0	-0	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1D	0	-103	482	-2	0	-0	-64	1	0.08	0.01	0.15	
1E	0	-102	471	2	0	0	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1F	0	-102	482	2	0	0	-64	1	0.08	0.00	0.15	
1G	0	-102	471	-2	0	-0	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1H	0	-102	482	-2	0	-0	-64	1	0.08	0.00	0.15	
1I	0	-103	474	7	0	1	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1J	0	-103	479	7	0	1	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1K	0	-103	474	-6	0	-1	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1L	0	-103	479	-6	0	-1	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1M	0	-102	474	7	0	1	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1N	0	-102	479	7	0	1	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1O	0	-102	474	-6	0	-1	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1P	0	-102	479	-6	0	-1	-63	1	0.08	0.00	0.15	
2	0	-177	814	0	0	0	-108	1	0.14	0.01	0.25	
1A	10	-102	471	2	0	0	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1B	10	-102	482	2	0	0	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1C	10	-102	471	-2	0	0	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1D	10	-102	482	-2	0	0	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1E	10	-101	471	2	0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1F	10	-101	482	2	0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1G	10	-101	471	-2	0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1H	10	-101	482	-2	0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1I	10	-102	474	7	0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1J	10	-102	479	7	0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1K	10	-102	474	-6	0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1L	10	-102	479	-6	0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1M	10	-101	474	7	0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1N	10	-101	479	7	0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1O	10	-101	474	-6	0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1P	10	-101	479	-6	0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
2	10	-176	814	0	0	0	-31	1	0.14	0.01	0.07	
1A	19	-102	471	2	0	-0	27	1	0.08	0.00	0.06	
1B	19	-102	482	2	0	-0	28	1	0.08	0.00	0.06	
1C	19	-102	471	-2	0	0	27	1	0.08	0.00	0.06	
1D	19	-102	482	-2	0	0	28	1	0.08	0.00	0.06	
1E	19	-100	471	2	0	-0	27	1	0.08	0.00	0.06	
1F	19	-100	482	2	0	-0	28	1	0.08	0.00	0.06	
1G	19	-100	471	-2	0	0	27	1	0.08	0.00	0.06	
1H	19	-100	482	-2	0	0	28	1	0.08	0.00	0.06	
1I	19	-101	474	7	0	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1J	19	-101	479	7	0	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1K	19	-101	474	-6	0	1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1L	19	-101	479	-6	0	1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1M	19	-101	474	7	0	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1N	19	-101	479	7	0	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1O	19	-101	474	-6	0	1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1P	19	-101	479	-6	0	1	27	1	0.08	0.00	0.06	
2	19	-175	814	0	0	-0	46	1	0.14	0.01	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-103	0	-63	1	1.0000	0.9987	0.9989	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1B	-103	0	-64	1	1.0000	0.9987	0.9989	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1C	-103	0	-63	1	1.0000	0.9987	0.9989	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1D	-103	0	-64	1	1.0000	0.9987	0.9989	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1E	-102	0	-63	1	1.0000	0.9987	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1F	-102	0	-64	1	1.0000	0.9987	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1G	-102	0	-63	1	1.0000	0.9987	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1H	-102	0	-64	1	1.0000	0.9987	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1I	-103	1	-63	1	1.0000	0.9987	0.9990	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8

1J	-103	1	-63	1	1.0000	0.9987	0.9990	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1K	-103	-1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1L	-103	-1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1M	-102	1	-63	1	1.0000	0.9987	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1N	-102	1	-63	1	1.0000	0.9987	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1O	-102	-1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1P	-102	-1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
2	-177	0	-109	1	1.0000	0.9982	0.9982	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'=	8

ASTA NUM. 49 NI 39 NF 127 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1366	13	-76	-5	55	18	1	0.00	0.02	0.02	
1B	0	-1366	275	-76	-5	55	-44	1	0.02	0.02	0.03	
1C	0	-1366	13	-87	-5	-161	18	1	0.00	0.02	0.07	
1D	0	-1366	275	-87	-5	-161	-44	1	0.02	0.02	0.07	
1E	0	-1046	13	-76	-5	55	18	1	0.00	0.02	0.02	
1F	0	-1046	275	-76	-5	55	-44	1	0.02	0.02	0.03	
1G	0	-1046	13	-87	-5	-161	18	1	0.00	0.02	0.07	
1H	0	-1046	275	-87	-5	-161	-44	1	0.02	0.02	0.07	
1I	0	-1259	-284	-78	-5	-20	89	1	0.02	0.02	0.07	
1J	0	-1259	572	-78	-5	-20	-115	1	0.05	0.02	0.09	
1K	0	-1259	-284	-84	-5	-86	89	1	0.02	0.02	0.07	
1L	0	-1259	572	-84	-5	-86	-115	1	0.05	0.02	0.09	
1M	0	-1153	-284	-78	-5	-20	89	1	0.02	0.02	0.07	
1N	0	-1153	572	-78	-5	-20	-115	1	0.05	0.02	0.09	
1O	0	-1153	-284	-84	-5	-86	89	1	0.02	0.02	0.07	
1P	0	-1153	572	-84	-5	-86	-115	1	0.05	0.02	0.09	
2	0	-2016	239	-128	-5	-87	-22	1	0.02	0.03	0.04	
1A	10	-1364	13	-76	-5	63	20	1	0.00	0.02	0.03	
1B	10	-1364	275	-76	-5	63	-18	1	0.02	0.02	0.03	
1C	10	-1364	13	-87	-5	-154	20	1	0.00	0.02	0.07	
1D	10	-1364	275	-87	-5	-154	-18	1	0.02	0.02	0.07	
1E	10	-1044	13	-76	-5	63	20	1	0.00	0.02	0.03	
1F	10	-1044	275	-76	-5	63	-18	1	0.02	0.02	0.03	
1G	10	-1044	13	-87	-5	-154	20	1	0.00	0.02	0.07	
1H	10	-1044	275	-87	-5	-154	-18	1	0.02	0.02	0.07	
1I	10	-1257	-284	-78	-5	-12	62	1	0.02	0.02	0.05	
1J	10	-1257	572	-78	-5	-12	-61	1	0.05	0.02	0.05	
1K	10	-1257	-284	-84	-5	-79	62	1	0.02	0.02	0.05	
1L	10	-1257	572	-84	-5	-79	-61	1	0.05	0.02	0.05	
1M	10	-1151	-284	-78	-5	-12	62	1	0.02	0.02	0.05	
1N	10	-1151	572	-78	-5	-12	-61	1	0.05	0.02	0.05	
1O	10	-1151	-284	-84	-5	-79	62	1	0.02	0.02	0.05	
1P	10	-1151	572	-84	-5	-79	-61	1	0.05	0.02	0.05	
2	10	-2014	239	-128	-5	-75	1	1	0.02	0.03	0.03	
1A	19	-1362	13	-76	-5	71	21	1	0.00	0.02	0.03	
1B	19	-1362	275	-76	-5	71	8	1	0.02	0.02	0.03	
1C	19	-1362	13	-87	-5	-146	21	1	0.00	0.02	0.07	
1D	19	-1362	275	-87	-5	-146	8	1	0.02	0.02	0.07	
1E	19	-1042	13	-76	-5	71	21	1	0.00	0.02	0.03	
1F	19	-1042	275	-76	-5	71	8	1	0.02	0.02	0.03	
1G	19	-1042	13	-87	-5	-146	21	1	0.00	0.02	0.07	
1H	19	-1042	275	-87	-5	-146	8	1	0.02	0.02	0.07	
1I	19	-1255	-284	-78	-5	-4	35	1	0.02	0.02	0.03	
1J	19	-1255	572	-78	-5	-4	-7	1	0.05	0.02	0.01	
1K	19	-1255	-284	-84	-5	-71	35	1	0.02	0.02	0.03	
1L	19	-1255	572	-84	-5	-71	-7	1	0.05	0.02	0.03	
1M	19	-1149	-284	-78	-5	-4	35	1	0.02	0.02	0.03	
1N	19	-1149	572	-78	-5	-4	-7	1	0.05	0.02	0.01	
1O	19	-1149	-284	-84	-5	-71	35	1	0.02	0.02	0.03	
1P	19	-1149	572	-84	-5	-71	-7	1	0.05	0.02	0.03	
2	19	-2011	239	-128	-5	-63	23	1	0.02	0.03	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-1366	71	21	1	1.0000	0.9953	0.9984	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'yx'=	8
1B	-1366	71	-44	1	1.0000	0.9953	0.9956	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'=	8
1C	-1366	-161	21	1	1.0000	0.9955	0.9984	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'=	8
1D	-1366	-161	-44	1	1.0000	0.9955	0.9956	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'=	8
1E	-1046	71	21	1	1.0000	0.9964	0.9988	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'yx'=	8
1F	-1046	71	-44	1	1.0000	0.9964	0.9966	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'=	8
1G	-1046	-161	21	1	1.0000	0.9966	0.9988	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'=	8
1H	-1046	-161	-44	1	1.0000	0.9966	0.9966	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'=	8
1I	-1259	-20	89	1	1.0000	0.9949	0.9973	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'=	8
1J	-1259	-20	-115	1	1.0000	0.9949	0.9965	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'=	8
1K	-1259	-86	89	1	1.0000	0.9957	0.9973	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'=	8
1L	-1259	-86	-115	1	1.0000	0.9957	0.9965	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'=	8
1M	-1153	-20	89	1	1.0000	0.9953	0.9976	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'=	8
1N	-1153	-20	-115	1	1.0000	0.9953	0.9968	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'=	8
1O	-1153	-86	89	1	1.0000	0.9961	0.9976	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'=	8
1P	-1153	-86	-115	1	1.0000	0.9961	0.9968	--	--	0.02	--	0.15	Snell. 'yx'=	8
2	-2016	-87	23	1	1.0000	0.9929	0.9905	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'yx'=	8

ASTA NUM. 50 NI 126 NF 128 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-91	-21	-216	-9	-35	-2	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-91	-18	-216	-9	-35	-4	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-91	-21	-338	-9	-45	-2	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-91	-18	-338	-9	-45	-4	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-66	-21	-216	-9	-35	-2	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	-66	-18	-216	-9	-35	-4	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-66	-21	-338	-9	-45	-2	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	-66	-18	-338	-9	-45	-4	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-84	-25	-253	-10	-38	-1	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	-84	-14	-253	-10	-38	-5	1	0.01	0.00	0.02	
1K	0	-84	-25	-301	-10	-42	-1	1	0.01	0.00	0.02	
1L	0	-84	-14	-301	-10	-42	-5	1	0.01	0.00	0.02	
1M	0	-73	-25	-253	-10	-38	-1	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	-73	-14	-253	-10	-38	-5	1	0.01	0.00	0.02	
1O	0	-73	-25	-301	-10	-42	-1	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	-73	-14	-301	-10	-42	-5	1	0.01	0.00	0.02	
2	0	-131	-33	-458	-13	-66	-5	1	0.02	0.00	0.03	
1A	10	-89	-21	-216	-9	-14	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1B	10	-89	-18	-216	-9	-14	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1C	10	-89	-21	-338	-9	-13	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1D	10	-89	-18	-338	-9	-13	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1E	10	-64	-21	-216	-9	-14	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1F	10	-64	-18	-216	-9	-14	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1G	10	-64	-21	-338	-9	-13	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1H	10	-64	-18	-338	-9	-13	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1I	10	-82	-25	-253	-10	-14	-2	1	0.01	0.00	0.01	
1J	10	-82	-14	-253	-10	-14	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1K	10	-82	-25	-301	-10	-14	-2	1	0.01	0.00	0.01	
1L	10	-82	-14	-301	-10	-14	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1M	10	-71	-25	-253	-10	-14	-2	1	0.01	0.00	0.01	
1N	10	-71	-14	-253	-10	-14	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1O	10	-71	-25	-301	-10	-14	-2	1	0.01	0.00	0.01	
1P	10	-71	-14	-301	-10	-14	-7	1	0.01	0.00	0.01	
2	10	-129	-33	-458	-13	-23	-8	1	0.02	0.00	0.01	
1A	19	-87	-21	-216	-9	6	-6	1	0.01	0.00	0.00	
1B	19	-87	-18	-216	-9	6	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1C	19	-87	-21	-338	-9	19	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1D	19	-87	-18	-338	-9	19	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1E	19	-62	-21	-216	-9	6	-6	1	0.01	0.00	0.00	
1F	19	-62	-18	-216	-9	6	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1G	19	-62	-21	-338	-9	19	-6	1	0.01	0.00	0.01	
1H	19	-62	-18	-338	-9	19	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1I	19	-80	-25	-253	-10	10	-4	1	0.01	0.00	0.00	
1J	19	-80	-14	-253	-10	10	-10	1	0.01	0.00	0.01	
1K	19	-80	-25	-301	-10	15	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1L	19	-80	-14	-301	-10	15	-10	1	0.01	0.00	0.01	
1M	19	-69	-25	-253	-10	10	-4	1	0.01	0.00	0.00	
1N	19	-69	-14	-253	-10	10	-10	1	0.01	0.00	0.01	
1O	19	-69	-25	-301	-10	15	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1P	19	-69	-14	-301	-10	15	-10	1	0.01	0.00	0.01	
2	19	-126	-33	-458	-13	21	-11	1	0.02	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-91	-35	-6	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1B	-91	-35	-8	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1C	-91	-45	-6	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1D	-91	-45	-8	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1E	-66	-35	-6	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1F	-66	-35	-8	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1G	-66	-45	-6	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1H	-66	-45	-8	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1I	-84	-38	-4	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1J	-84	-38	-10	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1K	-84	-42	-4	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1L	-84	-42	-10	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1M	-73	-38	-4	1	1.0000	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1N	-73	-38	-10	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1O	-73	-42	-4	1	1.0000	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1P	-73	-42	-10	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
2	-131	-66	-11	1	1.0000	0.9994	0.9997	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 51 NI 125 NF 130 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-111	-17	484	9	66	-2	1	0.02	0.00	0.03
1B	0	-111	-11	484	9	66	-3	1	0.02	0.00	0.03
1C	0	-111	-17	371	9	57	-2	1	0.02	0.00	0.03
1D	0	-111	-11	371	9	57	-3	1	0.02	0.00	0.03
1E	0	-92	-17	484	9	66	-2	1	0.02	0.00	0.03
1F	0	-92	-11	484	9	66	-3	1	0.02	0.00	0.03
1G	0	-92	-17	371	9	57	-2	1	0.02	0.00	0.03
1H	0	-92	-11	371	9	57	-3	1	0.02	0.00	0.03
1I	0	-106	-22	454	12	64	-1	1	0.02	0.00	0.03
1J	0	-106	-6	454	12	64	-4	1	0.02	0.00	0.03
1K	0	-106	-22	401	12	59	-1	1	0.02	0.00	0.03
1L	0	-106	-6	401	12	59	-4	1	0.02	0.00	0.03
1M	0	-96	-22	454	12	64	-1	1	0.02	0.00	0.03
1N	0	-96	-6	454	12	64	-4	1	0.02	0.00	0.03
1O	0	-96	-22	401	12	59	-1	1	0.02	0.00	0.03
1P	0	-96	-6	401	12	59	-4	1	0.02	0.00	0.03
2	0	-168	-23	699	12	102	-4	1	0.03	0.00	0.05
1A	10	-109	-17	484	9	20	-3	1	0.02	0.00	0.01
1B	10	-109	-11	484	9	20	-5	1	0.02	0.00	0.01
1C	10	-109	-17	371	9	22	-3	1	0.02	0.00	0.01
1D	10	-109	-11	371	9	22	-5	1	0.02	0.00	0.01
1E	10	-90	-17	484	9	20	-3	1	0.02	0.00	0.01
1F	10	-90	-11	484	9	20	-5	1	0.02	0.00	0.01
1G	10	-90	-17	371	9	22	-3	1	0.02	0.00	0.01
1H	10	-90	-11	371	9	22	-5	1	0.02	0.00	0.01
1I	10	-104	-22	454	12	21	-1	1	0.02	0.00	0.01
1J	10	-104	-6	454	12	21	-6	1	0.02	0.00	0.01
1K	10	-104	-22	401	12	21	-1	1	0.02	0.00	0.01
1L	10	-104	-6	401	12	21	-6	1	0.02	0.00	0.01
1M	10	-94	-22	454	12	21	-1	1	0.02	0.00	0.01
1N	10	-94	-6	454	12	21	-6	1	0.02	0.00	0.01
1O	10	-94	-22	401	12	21	-1	1	0.02	0.00	0.01
1P	10	-94	-6	401	12	21	-6	1	0.02	0.00	0.01
2	10	-165	-23	699	12	35	-7	1	0.03	0.00	0.02
1A	19	-107	-17	484	9	-26	-4	1	0.02	0.00	0.01
1B	19	-107	-11	484	9	-26	-6	1	0.02	0.00	0.01
1C	19	-107	-17	371	9	-13	-4	1	0.02	0.00	0.01
1D	19	-107	-11	371	9	-13	-6	1	0.02	0.00	0.01
1E	19	-88	-17	484	9	-26	-4	1	0.02	0.00	0.01
1F	19	-88	-11	484	9	-26	-6	1	0.02	0.00	0.01
1G	19	-88	-17	371	9	-13	-4	1	0.02	0.00	0.01
1H	19	-88	-11	371	9	-13	-6	1	0.02	0.00	0.01
1I	19	-102	-22	454	12	-22	-2	1	0.02	0.00	0.01
1J	19	-102	-6	454	12	-22	-8	1	0.02	0.00	0.01
1K	19	-102	-22	401	12	-17	-2	1	0.02	0.00	0.01
1L	19	-102	-6	401	12	-17	-8	1	0.02	0.00	0.01
1M	19	-92	-22	454	12	-22	-2	1	0.02	0.00	0.01
1N	19	-92	-6	454	12	-22	-8	1	0.02	0.00	0.01
1O	19	-92	-22	401	12	-17	-2	1	0.02	0.00	0.01
1P	19	-92	-6	401	12	-17	-8	1	0.02	0.00	0.01
2	19	-163	-23	699	12	-31	-9	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-111	66	-4	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1B	-111	66	-6	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1C	-111	57	-4	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1D	-111	57	-6	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1E	-92	66	-4	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1F	-92	66	-6	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1G	-92	57	-4	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1H	-92	57	-6	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1I	-106	64	-2	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1J	-106	64	-8	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1K	-106	59	-2	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1L	-106	59	-8	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1M	-96	64	-2	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1N	-96	64	-8	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1O	-96	59	-2	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1P	-96	59	-8	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
2	-168	102	-9	1	1.0000	0.9992	0.9997	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 52 NI 40 NF 129 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1555	302	-64	4	141	-2	1	0.03	0.03	0.06	
1B	0	-1555	626	-64	4	141	-69	1	0.05	0.03	0.06	
1C	0	-1555	302	-74	4	-78	-2	1	0.03	0.03	0.04	
1D	0	-1555	626	-74	4	-78	-69	1	0.05	0.03	0.05	
1E	0	-1243	302	-64	4	141	-2	1	0.03	0.02	0.06	
1F	0	-1243	626	-64	4	141	-69	1	0.05	0.02	0.06	
1G	0	-1243	302	-74	4	-78	-2	1	0.03	0.02	0.04	

1H	0	-1243	626	-74	4	-78	-69	1	0.05	0.02	0.05
1I	0	-1449	-25	-66	3	66	72	1	0.00	0.02	0.05
1J	0	-1449	952	-66	3	66	-143	1	0.08	0.02	0.11
1K	0	-1449	-25	-72	3	-3	72	1	0.00	0.02	0.05
1L	0	-1449	952	-72	3	-3	-143	1	0.08	0.02	0.11
1M	0	-1349	-25	-66	3	66	72	1	0.00	0.02	0.05
1N	0	-1349	952	-66	3	66	-143	1	0.08	0.02	0.11
1O	0	-1349	-25	-72	3	-3	72	1	0.00	0.02	0.05
1P	0	-1349	952	-72	3	-3	-143	1	0.08	0.02	0.11
2	0	-2336	776	-112	4	55	-60	1	0.07	0.04	0.05
1A	10	-1553	302	-64	4	147	28	1	0.03	0.03	0.07
1B	10	-1553	626	-64	4	147	-12	1	0.05	0.03	0.07
1C	10	-1553	302	-74	4	-71	28	1	0.03	0.03	0.03
1D	10	-1553	626	-74	4	-71	-12	1	0.05	0.03	0.03
1E	10	-1241	302	-64	4	147	28	1	0.03	0.02	0.07
1F	10	-1241	626	-64	4	147	-12	1	0.05	0.02	0.07
1G	10	-1241	302	-74	4	-71	28	1	0.03	0.02	0.03
1H	10	-1241	626	-74	4	-71	-12	1	0.05	0.02	0.03
1I	10	-1447	-25	-66	3	73	70	1	0.00	0.02	0.05
1J	10	-1447	952	-66	3	73	-54	1	0.08	0.02	0.04
1K	10	-1447	-25	-72	3	3	70	1	0.00	0.02	0.05
1L	10	-1447	952	-72	3	3	-54	1	0.08	0.02	0.04
1M	10	-1347	-25	-66	3	73	70	1	0.00	0.02	0.05
1N	10	-1347	952	-66	3	73	-54	1	0.08	0.02	0.04
1O	10	-1347	-25	-72	3	3	70	1	0.00	0.02	0.05
1P	10	-1347	952	-72	3	3	-54	1	0.08	0.02	0.04
2	10	-2334	776	-112	4	65	14	1	0.07	0.04	0.03
1A	19	-1551	302	-64	4	154	59	1	0.03	0.03	0.07
1B	19	-1551	626	-64	4	154	46	1	0.05	0.03	0.07
1C	19	-1551	302	-74	4	-65	59	1	0.03	0.03	0.04
1D	19	-1551	626	-74	4	-65	46	1	0.05	0.03	0.03
1E	19	-1239	302	-64	4	154	59	1	0.03	0.02	0.07
1F	19	-1239	626	-64	4	154	46	1	0.05	0.02	0.07
1G	19	-1239	302	-74	4	-65	59	1	0.03	0.02	0.04
1H	19	-1239	626	-74	4	-65	46	1	0.05	0.02	0.03
1I	19	-1445	-25	-66	3	80	68	1	0.00	0.02	0.05
1J	19	-1445	952	-66	3	80	36	1	0.08	0.02	0.04
1K	19	-1445	-25	-72	3	10	68	1	0.00	0.02	0.05
1L	19	-1445	952	-72	3	10	36	1	0.08	0.02	0.03
1M	19	-1345	-25	-66	3	80	68	1	0.00	0.02	0.05
1N	19	-1345	952	-66	3	80	36	1	0.08	0.02	0.04
1O	19	-1345	-25	-72	3	10	68	1	0.00	0.02	0.05
1P	19	-1345	952	-72	3	10	36	1	0.08	0.02	0.03
2	19	-2331	776	-112	4	76	87	1	0.07	0.04	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1555	154	59	1	1.0000	0.9949	0.9954	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1B	-1555	154	-69	1	1.0000	0.9949	0.9935	--	--	0.03	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1C	-1555	-78	59	1	1.0000	0.9948	0.9954	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1D	-1555	-78	-69	1	1.0000	0.9948	0.9935	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1E	-1243	154	59	1	1.0000	0.9959	0.9963	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1F	-1243	154	-69	1	1.0000	0.9959	0.9948	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1G	-1243	-78	59	1	1.0000	0.9958	0.9963	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1H	-1243	-78	-69	1	1.0000	0.9958	0.9948	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1I	-1449	80	72	1	1.0000	0.9951	0.9985	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1J	-1449	80	-143	1	1.0000	0.9951	0.9951	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'yx'= 8
1K	-1449	10	72	1	1.0000	0.9933	0.9985	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1L	-1449	10	-143	1	1.0000	0.9933	0.9951	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1M	-1349	80	72	1	1.0000	0.9954	0.9986	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1N	-1349	80	-143	1	1.0000	0.9954	0.9954	--	--	0.02	--	0.17	Snell. 'yx'= 8
1O	-1349	10	72	1	1.0000	0.9938	0.9986	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1P	-1349	10	-143	1	1.0000	0.9938	0.9954	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
2	-2336	76	87	1	1.0000	0.9918	0.9901	--	--	0.04	--	0.14	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 53 NI 38 NF 133 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1344	-515	-72	5	53	65	1	0.04	0.02	0.05	
1B	0	-1344	-211	-72	5	53	-4	1	0.02	0.02	0.02	
1C	0	-1344	-515	-84	5	-162	65	1	0.04	0.02	0.07	
1D	0	-1344	-211	-84	5	-162	-4	1	0.02	0.02	0.07	
1E	0	-1032	-515	-72	5	53	65	1	0.04	0.02	0.05	
1F	0	-1032	-211	-72	5	53	-4	1	0.02	0.02	0.02	
1G	0	-1032	-515	-84	5	-162	65	1	0.04	0.02	0.07	
1H	0	-1032	-211	-84	5	-162	-4	1	0.02	0.02	0.07	
1I	0	-1238	-796	-74	4	-21	132	1	0.07	0.02	0.10	
1J	0	-1238	71	-74	4	-21	-72	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	-1238	-796	-82	4	-88	132	1	0.07	0.02	0.10	
1L	0	-1238	71	-82	4	-88	-72	1	0.01	0.02	0.05	
1M	0	-1138	-796	-74	4	-21	132	1	0.07	0.02	0.10	
1N	0	-1138	71	-74	4	-21	-72	1	0.01	0.02	0.05	
1O	0	-1138	-796	-82	4	-88	132	1	0.07	0.02	0.10	

1P	0	-1138	71	-82	4	-88	-72	1	0.01	0.02	0.05
2	0	-1986	-605	-123	4	-90	51	1	0.05	0.03	0.04
1A	10	-1342	-515	-72	5	61	16	1	0.04	0.02	0.03
1B	10	-1342	-211	-72	5	61	-25	1	0.02	0.02	0.03
1C	10	-1342	-515	-84	5	-155	16	1	0.04	0.02	0.07
1D	10	-1342	-211	-84	5	-155	-25	1	0.02	0.02	0.07
1E	10	-1030	-515	-72	5	61	16	1	0.04	0.02	0.03
1F	10	-1030	-211	-72	5	61	-25	1	0.02	0.02	0.03
1G	10	-1030	-515	-84	5	-155	16	1	0.04	0.02	0.07
1H	10	-1030	-211	-84	5	-155	-25	1	0.02	0.02	0.07
1I	10	-1236	-796	-74	4	-13	57	1	0.07	0.02	0.04
1J	10	-1236	71	-74	4	-13	-65	1	0.01	0.02	0.05
1K	10	-1236	-796	-82	4	-81	57	1	0.07	0.02	0.04
1L	10	-1236	71	-82	4	-81	-65	1	0.01	0.02	0.05
1M	10	-1136	-796	-74	4	-13	57	1	0.07	0.02	0.04
1N	10	-1136	71	-74	4	-13	-65	1	0.01	0.02	0.05
1O	10	-1136	-796	-82	4	-81	57	1	0.07	0.02	0.04
1P	10	-1136	71	-82	4	-81	-65	1	0.01	0.02	0.05
2	10	-1984	-605	-123	4	-78	-7	1	0.05	0.03	0.04
1A	19	-1340	-515	-72	5	68	-32	1	0.04	0.02	0.03
1B	19	-1340	-211	-72	5	68	-45	1	0.02	0.02	0.03
1C	19	-1340	-515	-84	5	-148	-32	1	0.04	0.02	0.07
1D	19	-1340	-211	-84	5	-148	-45	1	0.02	0.02	0.07
1E	19	-1028	-515	-72	5	68	-32	1	0.04	0.02	0.03
1F	19	-1028	-211	-72	5	68	-45	1	0.02	0.02	0.03
1G	19	-1028	-515	-84	5	-148	-32	1	0.04	0.02	0.07
1H	19	-1028	-211	-84	5	-148	-45	1	0.02	0.02	0.07
1I	19	-1234	-796	-74	4	-5	-19	1	0.07	0.02	0.01
1J	19	-1234	71	-74	4	-5	-59	1	0.01	0.02	0.04
1K	19	-1234	-796	-82	4	-74	-19	1	0.07	0.02	0.03
1L	19	-1234	71	-82	4	-74	-59	1	0.01	0.02	0.04
1M	19	-1134	-796	-74	4	-5	-19	1	0.07	0.02	0.01
1N	19	-1134	71	-74	4	-5	-59	1	0.01	0.02	0.04
1O	19	-1134	-796	-82	4	-74	-19	1	0.07	0.02	0.03
1P	19	-1134	71	-82	4	-74	-59	1	0.01	0.02	0.04
2	19	-1981	-605	-123	4	-67	-64	1	0.05	0.03	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1344	68	65	1	1.0000	0.9954	0.9948	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1B	-1344	68	-45	1	1.0000	0.9954	0.9963	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1C	-1344	-162	65	1	1.0000	0.9956	0.9948	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1D	-1344	-162	-45	1	1.0000	0.9956	0.9963	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1E	-1032	68	65	1	1.0000	0.9964	0.9960	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1F	-1032	68	-45	1	1.0000	0.9964	0.9972	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1G	-1032	-162	65	1	1.0000	0.9966	0.9960	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1H	-1032	-162	-45	1	1.0000	0.9966	0.9972	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1I	-1238	-21	132	1	1.0000	0.9950	0.9961	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1J	-1238	-21	-72	1	1.0000	0.9950	0.9984	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1K	-1238	-88	132	1	1.0000	0.9958	0.9961	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'yx'= 8
1L	-1238	-88	-72	1	1.0000	0.9958	0.9984	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1M	-1138	-21	132	1	1.0000	0.9954	0.9964	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1N	-1138	-21	-72	1	1.0000	0.9954	0.9985	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1O	-1138	-88	132	1	1.0000	0.9962	0.9964	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'yx'= 8
1P	-1138	-88	-72	1	1.0000	0.9962	0.9985	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
2	-1986	-90	-64	1	1.0000	0.9931	0.9912	--	--	0.03	--	0.12	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 54 NI 132 NF 134 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-90	15	-216	7	-35	3	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-90	19	-216	7	-35	2	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-90	15	-335	7	-45	3	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-90	19	-335	7	-45	2	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	-65	15	-216	7	-35	3	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	-65	19	-216	7	-35	2	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-65	15	-335	7	-45	3	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	-65	19	-335	7	-45	2	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-83	11	-253	9	-37	4	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	-83	23	-253	9	-37	0	1	0.01	0.00	0.02	
1K	0	-83	11	-298	9	-42	4	1	0.01	0.00	0.02	
1L	0	-83	23	-298	9	-42	0	1	0.01	0.00	0.02	
1M	0	-73	11	-253	9	-37	4	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	-73	23	-253	9	-37	0	1	0.01	0.00	0.02	
1O	0	-73	11	-298	9	-42	4	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	-73	23	-298	9	-42	0	1	0.01	0.00	0.02	
2	0	-130	28	-456	11	-66	4	1	0.02	0.00	0.03	
1A	10	-88	15	-216	7	-14	5	1	0.01	0.00	0.01	
1B	10	-88	19	-216	7	-14	3	1	0.01	0.00	0.01	
1C	10	-88	15	-335	7	-13	5	1	0.01	0.00	0.01	
1D	10	-88	19	-335	7	-13	3	1	0.01	0.00	0.01	
1E	10	-63	15	-216	7	-14	5	1	0.01	0.00	0.01	

1F	10	-63	19	-216	7	-14	3	1	0.01	0.00	0.01
1G	10	-63	15	-335	7	-13	5	1	0.01	0.00	0.01
1H	10	-63	19	-335	7	-13	3	1	0.01	0.00	0.01
1I	10	-81	11	-253	9	-13	6	1	0.01	0.00	0.01
1J	10	-81	23	-253	9	-13	1	1	0.01	0.00	0.01
1K	10	-81	11	-298	9	-13	6	1	0.01	0.00	0.01
1L	10	-81	23	-298	9	-13	1	1	0.01	0.00	0.01
1M	10	-71	11	-253	9	-13	6	1	0.01	0.00	0.01
1N	10	-71	23	-253	9	-13	1	1	0.01	0.00	0.01
1O	10	-71	11	-298	9	-13	6	1	0.01	0.00	0.01
1P	10	-71	23	-298	9	-13	1	1	0.01	0.00	0.01
2	10	-128	28	-456	11	-23	7	1	0.02	0.00	0.01
1A	19	-86	15	-216	7	6	7	1	0.01	0.00	0.00
1B	19	-86	19	-216	7	6	4	1	0.01	0.00	0.00
1C	19	-86	15	-335	7	19	7	1	0.01	0.00	0.01
1D	19	-86	19	-335	7	19	4	1	0.01	0.00	0.01
1E	19	-61	15	-216	7	6	7	1	0.01	0.00	0.00
1F	19	-61	19	-216	7	6	4	1	0.01	0.00	0.00
1G	19	-61	15	-335	7	19	7	1	0.01	0.00	0.01
1H	19	-61	19	-335	7	19	4	1	0.01	0.00	0.01
1I	19	-79	11	-253	9	11	8	1	0.01	0.00	0.01
1J	19	-79	23	-253	9	11	3	1	0.01	0.00	0.00
1K	19	-79	11	-298	9	15	8	1	0.01	0.00	0.01
1L	19	-79	23	-298	9	15	3	1	0.01	0.00	0.01
1M	19	-69	11	-253	9	11	8	1	0.01	0.00	0.01
1N	19	-69	23	-253	9	11	3	1	0.01	0.00	0.00
1O	19	-69	11	-298	9	15	8	1	0.01	0.00	0.01
1P	19	-69	23	-298	9	15	3	1	0.01	0.00	0.01
2	19	-125	28	-456	11	21	9	1	0.02	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-90	-35	7	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1B	-90	-35	4	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1C	-90	-45	7	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1D	-90	-45	4	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1E	-65	-35	7	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1F	-65	-35	4	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1G	-65	-45	7	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1H	-65	-45	4	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1I	-83	-37	8	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1J	-83	-37	3	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1K	-83	-42	8	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1L	-83	-42	3	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1M	-73	-37	8	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1N	-73	-37	3	1	1.0000	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
1O	-73	-42	8	1	1.0000	0.9997	0.9999	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1P	-73	-42	3	1	1.0000	0.9997	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'yx'= 8
2	-130	-66	9	1	1.0000	0.9994	0.9997	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 55 NI 131 NF 136 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-109	10	477	-8	65	3	1	0.02	0.00	0.03	
1B	0	-109	15	477	-8	65	1	1	0.02	0.00	0.03	
1C	0	-109	10	368	-8	57	3	1	0.02	0.00	0.03	
1D	0	-109	15	368	-8	57	1	1	0.02	0.00	0.03	
1E	0	-92	10	477	-8	65	3	1	0.02	0.00	0.03	
1F	0	-92	15	477	-8	65	1	1	0.02	0.00	0.03	
1G	0	-92	10	368	-8	57	3	1	0.02	0.00	0.03	
1H	0	-92	15	368	-8	57	1	1	0.02	0.00	0.03	
1I	0	-105	5	450	-11	64	4	1	0.02	0.00	0.03	
1J	0	-105	21	450	-11	64	0	1	0.02	0.00	0.03	
1K	0	-105	5	396	-11	59	4	1	0.02	0.00	0.03	
1L	0	-105	21	396	-11	59	0	1	0.02	0.00	0.03	
1M	0	-96	5	450	-11	64	4	1	0.02	0.00	0.03	
1N	0	-96	21	450	-11	64	0	1	0.02	0.00	0.03	
1O	0	-96	5	396	-11	59	4	1	0.02	0.00	0.03	
1P	0	-96	21	396	-11	59	0	1	0.02	0.00	0.03	
2	0	-166	21	691	-11	101	4	1	0.03	0.00	0.05	
1A	10	-107	10	477	-8	20	4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	10	-107	15	477	-8	20	2	1	0.02	0.00	0.01	
1C	10	-107	10	368	-8	22	4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	10	-107	15	368	-8	22	2	1	0.02	0.00	0.01	
1E	10	-90	10	477	-8	20	4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	10	-90	15	477	-8	20	2	1	0.02	0.00	0.01	
1G	10	-90	10	368	-8	22	4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	10	-90	15	368	-8	22	2	1	0.02	0.00	0.01	
1I	10	-103	5	450	-11	21	6	1	0.02	0.00	0.01	
1J	10	-103	21	450	-11	21	1	1	0.02	0.00	0.01	
1K	10	-103	5	396	-11	21	6	1	0.02	0.00	0.01	
1L	10	-103	21	396	-11	21	1	1	0.02	0.00	0.01	
1M	10	-94	5	450	-11	21	6	1	0.02	0.00	0.01	

1N	10	-94	21	450	-11	21	1	1	0.02	0.00	0.01
1O	10	-94	5	396	-11	21	6	1	0.02	0.00	0.01
1P	10	-94	21	396	-11	21	1	1	0.02	0.00	0.01
2	10	-164	21	691	-11	35	6	1	0.03	0.00	0.02
1A	19	-106	10	477	-8	-25	6	1	0.02	0.00	0.01
1B	19	-106	15	477	-8	-25	3	1	0.02	0.00	0.01
1C	19	-106	10	368	-8	-13	6	1	0.02	0.00	0.01
1D	19	-106	15	368	-8	-13	3	1	0.02	0.00	0.01
1E	19	-88	10	477	-8	-25	6	1	0.02	0.00	0.01
1F	19	-88	15	477	-8	-25	3	1	0.02	0.00	0.01
1G	19	-88	10	368	-8	-13	6	1	0.02	0.00	0.01
1H	19	-88	15	368	-8	-13	3	1	0.02	0.00	0.01
1I	19	-102	5	450	-11	-22	8	1	0.02	0.00	0.01
1J	19	-102	21	450	-11	-22	1	1	0.02	0.00	0.01
1K	19	-102	5	396	-11	-17	8	1	0.02	0.00	0.01
1L	19	-102	21	396	-11	-17	1	1	0.02	0.00	0.01
1M	19	-92	5	450	-11	-22	8	1	0.02	0.00	0.01
1N	19	-92	21	450	-11	-22	1	1	0.02	0.00	0.01
1O	19	-92	5	396	-11	-17	8	1	0.02	0.00	0.01
1P	19	-92	21	396	-11	-17	1	1	0.02	0.00	0.01
2	19	-161	21	691	-11	-31	8	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-109	65	6	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1B	-109	65	3	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1C	-109	57	6	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1D	-109	57	3	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1E	-92	65	6	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1F	-92	65	3	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1G	-92	57	6	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1H	-92	57	3	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1I	-105	64	8	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1J	-105	64	1	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1K	-105	59	8	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1L	-105	59	1	1	1.0000	0.9995	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1M	-96	64	8	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1N	-96	64	1	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1O	-96	59	8	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
1P	-96	59	1	1	1.0000	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 8
2	-166	101	8	1	1.0000	0.9992	0.9997	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 56 NI 37 NF 135 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1550	-633	-63	-4	137	66	1	0.06	0.03	0.06	
1B	0	-1550	-317	-63	-4	137	-4	1	0.03	0.03	0.06	
1C	0	-1550	-633	-73	-4	-78	66	1	0.06	0.03	0.05	
1D	0	-1550	-317	-73	-4	-78	-4	1	0.03	0.03	0.04	
1E	0	-1242	-633	-63	-4	137	66	1	0.06	0.02	0.06	
1F	0	-1242	-317	-63	-4	137	-4	1	0.03	0.02	0.06	
1G	0	-1242	-633	-73	-4	-78	66	1	0.06	0.02	0.05	
1H	0	-1242	-317	-73	-4	-78	-4	1	0.03	0.02	0.04	
1I	0	-1445	-915	-64	-3	63	137	1	0.08	0.02	0.10	
1J	0	-1445	-36	-64	-3	63	-74	1	0.00	0.02	0.06	
1K	0	-1445	-915	-71	-3	-4	137	1	0.08	0.02	0.10	
1L	0	-1445	-36	-71	-3	-4	-74	1	0.00	0.02	0.06	
1M	0	-1347	-915	-64	-3	63	137	1	0.08	0.02	0.10	
1N	0	-1347	-36	-64	-3	63	-74	1	0.00	0.02	0.06	
1O	0	-1347	-915	-71	-3	-4	137	1	0.08	0.02	0.10	
1P	0	-1347	-36	-71	-3	-4	-74	1	0.00	0.02	0.06	
2	0	-2332	-796	-110	-4	51	53	1	0.07	0.04	0.04	
1A	10	-1548	-633	-63	-4	144	8	1	0.06	0.03	0.07	
1B	10	-1548	-317	-63	-4	144	-36	1	0.03	0.03	0.07	
1C	10	-1548	-633	-73	-4	-72	8	1	0.06	0.03	0.03	
1D	10	-1548	-317	-73	-4	-72	-36	1	0.03	0.03	0.03	
1E	10	-1241	-633	-63	-4	144	8	1	0.06	0.02	0.07	
1F	10	-1241	-317	-63	-4	144	-36	1	0.03	0.02	0.07	
1G	10	-1241	-633	-73	-4	-72	8	1	0.06	0.02	0.03	
1H	10	-1241	-317	-73	-4	-72	-36	1	0.03	0.02	0.03	
1I	10	-1444	-915	-64	-3	69	50	1	0.08	0.02	0.04	
1J	10	-1444	-36	-64	-3	69	-78	1	0.00	0.02	0.06	
1K	10	-1444	-915	-71	-3	2	50	1	0.08	0.02	0.04	
1L	10	-1444	-36	-71	-3	2	-78	1	0.00	0.02	0.06	
1M	10	-1345	-915	-64	-3	69	50	1	0.08	0.02	0.04	
1N	10	-1345	-36	-64	-3	69	-78	1	0.00	0.02	0.06	
1O	10	-1345	-915	-71	-3	2	50	1	0.08	0.02	0.04	
1P	10	-1345	-36	-71	-3	2	-78	1	0.00	0.02	0.06	
2	10	-2330	-796	-110	-4	62	-23	1	0.07	0.04	0.03	
1A	19	-1547	-633	-63	-4	151	-51	1	0.06	0.03	0.07	
1B	19	-1547	-317	-63	-4	151	-68	1	0.03	0.03	0.07	
1C	19	-1547	-633	-73	-4	-66	-51	1	0.06	0.03	0.04	

1D	19	-1547	-317	-73	-4	-66	-68	1	0.03	0.03	0.05
1E	19	-1239	-633	-63	-4	151	-51	1	0.06	0.02	0.07
1F	19	-1239	-317	-63	-4	151	-68	1	0.03	0.02	0.07
1G	19	-1239	-633	-73	-4	-66	-51	1	0.06	0.02	0.04
1H	19	-1239	-317	-73	-4	-66	-68	1	0.03	0.02	0.05
1I	19	-1442	-915	-64	-3	76	-36	1	0.08	0.02	0.03
1J	19	-1442	-36	-64	-3	76	-82	1	0.00	0.02	0.06
1K	19	-1442	-915	-71	-3	9	-36	1	0.08	0.02	0.03
1L	19	-1442	-36	-71	-3	9	-82	1	0.00	0.02	0.06
1M	19	-1344	-915	-64	-3	76	-36	1	0.08	0.02	0.03
1N	19	-1344	-36	-64	-3	76	-82	1	0.00	0.02	0.06
1O	19	-1344	-915	-71	-3	9	-36	1	0.08	0.02	0.03
1P	19	-1344	-36	-71	-3	9	-82	1	0.00	0.02	0.06
2	19	-2327	-796	-110	-4	72	-99	1	0.07	0.04	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1550	151	66	1	1.0000	0.9949	0.9932	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1B	-1550	151	-68	1	1.0000	0.9949	0.9957	--	--	0.03	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1C	-1550	-78	66	1	1.0000	0.9948	0.9932	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1D	-1550	-78	-68	1	1.0000	0.9948	0.9957	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1E	-1242	151	66	1	1.0000	0.9959	0.9946	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1F	-1242	151	-68	1	1.0000	0.9959	0.9965	--	--	0.02	--	0.14	Snell. 'yx'= 8
1G	-1242	-78	66	1	1.0000	0.9958	0.9946	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1H	-1242	-78	-68	1	1.0000	0.9958	0.9965	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1I	-1445	76	137	1	1.0000	0.9951	0.9951	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'yx'= 8
1J	-1445	76	-82	1	1.0000	0.9951	0.9984	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1K	-1445	9	137	1	1.0000	0.9931	0.9951	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1L	-1445	9	-82	1	1.0000	0.9931	0.9984	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1M	-1347	76	137	1	1.0000	0.9954	0.9954	--	--	0.02	--	0.16	Snell. 'yx'= 8
1N	-1347	76	-82	1	1.0000	0.9954	0.9985	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8
1O	-1347	9	137	1	1.0000	0.9936	0.9954	--	--	0.02	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1P	-1347	9	-82	1	1.0000	0.9936	0.9985	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
2	-2332	72	-99	1	1.0000	0.9918	0.9908	--	--	0.04	--	0.15	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 57 NI 36 NF 141 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-311	-262	19	1	44	25	1	0.02	0.01	0.02	
1B	0	-311	417	19	1	44	-40	1	0.04	0.01	0.03	
1C	0	-311	-262	-37	1	44	25	1	0.02	0.01	0.02	
1D	0	-311	417	-37	1	44	-40	1	0.04	0.01	0.03	
1E	0	-310	-262	19	1	44	25	1	0.02	0.01	0.02	
1F	0	-310	417	19	1	44	-40	1	0.04	0.01	0.03	
1G	0	-310	-262	-37	1	44	25	1	0.02	0.01	0.02	
1H	0	-310	417	-37	1	44	-40	1	0.04	0.01	0.03	
1I	0	-311	-1032	1	1	44	99	1	0.09	0.01	0.08	
1J	0	-311	1187	1	1	44	-114	1	0.10	0.01	0.09	
1K	0	-311	-1032	-19	1	44	99	1	0.09	0.01	0.08	
1L	0	-311	1187	-19	1	44	-114	1	0.10	0.01	0.09	
1M	0	-310	-1032	1	1	44	99	1	0.09	0.01	0.08	
1N	0	-310	1187	1	1	44	-114	1	0.10	0.01	0.09	
1O	0	-310	-1032	-19	1	44	99	1	0.09	0.01	0.08	
1P	0	-310	1187	-19	1	44	-114	1	0.10	0.01	0.09	
2	0	-536	134	-18	1	76	-13	1	0.01	0.01	0.03	
1A	10	-309	-262	19	1	42	0	1	0.02	0.01	0.02	
1B	10	-309	417	19	1	42	-0	1	0.04	0.01	0.02	
1C	10	-309	-262	-37	1	47	0	1	0.02	0.01	0.02	
1D	10	-309	417	-37	1	47	-0	1	0.04	0.01	0.02	
1E	10	-308	-262	19	1	42	0	1	0.02	0.01	0.02	
1F	10	-308	417	19	1	42	-0	1	0.04	0.01	0.02	
1G	10	-308	-262	-37	1	47	0	1	0.02	0.01	0.02	
1H	10	-308	417	-37	1	47	-0	1	0.04	0.01	0.02	
1I	10	-309	-1032	1	1	44	1	1	0.09	0.01	0.02	
1J	10	-309	1187	1	1	44	-1	1	0.10	0.01	0.02	
1K	10	-309	-1032	-19	1	46	1	1	0.09	0.01	0.02	
1L	10	-309	1187	-19	1	46	-1	1	0.10	0.01	0.02	
1M	10	-308	-1032	1	1	44	1	1	0.09	0.01	0.02	
1N	10	-308	1187	1	1	44	-1	1	0.10	0.01	0.02	
1O	10	-308	-1032	-19	1	46	1	1	0.09	0.01	0.02	
1P	10	-308	1187	-19	1	46	-1	1	0.10	0.01	0.02	
2	10	-533	134	-18	1	78	0	1	0.01	0.01	0.04	
1A	19	-307	-262	19	1	41	-24	1	0.02	0.01	0.02	
1B	19	-307	417	19	1	41	39	1	0.04	0.01	0.03	
1C	19	-307	-262	-37	1	51	-24	1	0.02	0.01	0.02	
1D	19	-307	417	-37	1	51	39	1	0.04	0.01	0.03	
1E	19	-306	-262	19	1	41	-24	1	0.02	0.01	0.02	
1F	19	-306	417	19	1	41	39	1	0.04	0.01	0.03	
1G	19	-306	-262	-37	1	51	-24	1	0.02	0.01	0.02	
1H	19	-306	417	-37	1	51	39	1	0.04	0.01	0.03	
1I	19	-307	-1032	1	1	44	-97	1	0.09	0.01	0.07	
1J	19	-307	1187	1	1	44	112	1	0.10	0.01	0.09	
1K	19	-307	-1032	-19	1	48	-97	1	0.09	0.01	0.07	

1L	19	-307	1187	-19	1	48	112	1	0.10	0.01	0.09
1M	19	-306	-1032	1	1	44	-97	1	0.09	0.01	0.07
1N	19	-306	1187	1	1	44	112	1	0.10	0.01	0.09
1O	19	-306	-1032	-19	1	48	-97	1	0.09	0.01	0.07
1P	19	-306	1187	-19	1	48	112	1	0.10	0.01	0.09
2	19	-531	134	-18	1	79	13	1	0.01	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-311	44	25	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1B	-311	44	-40	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1C	-311	51	25	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 8
1D	-311	51	-40	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1E	-310	44	25	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'yx'= 8
1F	-310	44	-40	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1G	-310	51	25	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 8
1H	-310	51	-40	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1I	-311	44	99	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1J	-311	44	-114	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1K	-311	48	99	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1L	-311	48	-114	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1M	-310	44	99	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1N	-310	44	-114	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1O	-310	48	99	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1P	-310	48	-114	1	1.0000	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
2	-536	79	13	1	1.0000	0.9983	0.9974	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 58 NI 35 NF 139 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-294	-314	-95	1	-63	30	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-294	346	-95	1	-63	-33	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-294	-314	-155	1	-64	30	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-294	346	-155	1	-64	-33	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	-292	-314	-95	1	-63	30	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	-292	346	-95	1	-63	-33	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	-292	-314	-155	1	-64	30	1	0.03	0.00	0.03	
1H	0	-292	346	-155	1	-64	-33	1	0.03	0.00	0.03	
1I	0	-293	-1067	-115	1	-63	102	1	0.09	0.00	0.08	
1J	0	-293	1099	-115	1	-63	-105	1	0.10	0.00	0.08	
1K	0	-293	-1067	-136	1	-64	102	1	0.09	0.00	0.08	
1L	0	-293	1099	-136	1	-64	-105	1	0.10	0.00	0.08	
1M	0	-293	-1067	-115	1	-63	102	1	0.09	0.00	0.08	
1N	0	-293	1099	-115	1	-63	-105	1	0.10	0.00	0.08	
1O	0	-293	-1067	-136	1	-64	102	1	0.09	0.00	0.08	
1P	0	-293	1099	-136	1	-64	-105	1	0.10	0.00	0.08	
2	0	-506	32	-211	1	-110	-3	1	0.01	0.01	0.05	
1A	10	-292	-314	-95	1	-54	0	1	0.03	0.00	0.02	
1B	10	-292	346	-95	1	-54	-0	1	0.03	0.00	0.02	
1C	10	-292	-314	-155	1	-49	0	1	0.03	0.00	0.02	
1D	10	-292	346	-155	1	-49	-0	1	0.03	0.00	0.02	
1E	10	-291	-314	-95	1	-54	0	1	0.03	0.00	0.02	
1F	10	-291	346	-95	1	-54	-0	1	0.03	0.00	0.02	
1G	10	-291	-314	-155	1	-49	0	1	0.03	0.00	0.02	
1H	10	-291	346	-155	1	-49	-0	1	0.03	0.00	0.02	
1I	10	-291	-1067	-115	1	-53	1	1	0.09	0.00	0.02	
1J	10	-291	1099	-115	1	-53	-1	1	0.10	0.00	0.02	
1K	10	-291	-1067	-136	1	-51	1	1	0.09	0.00	0.02	
1L	10	-291	1099	-136	1	-51	-1	1	0.10	0.00	0.02	
1M	10	-291	-1067	-115	1	-53	1	1	0.09	0.00	0.02	
1N	10	-291	1099	-115	1	-53	-1	1	0.10	0.00	0.02	
1O	10	-291	-1067	-136	1	-51	1	1	0.09	0.00	0.02	
1P	10	-291	1099	-136	1	-51	-1	1	0.10	0.00	0.02	
2	10	-503	32	-211	1	-89	0	1	0.01	0.01	0.04	
1A	19	-290	-314	-95	1	-45	-30	1	0.03	0.00	0.02	
1B	19	-290	346	-95	1	-45	33	1	0.03	0.00	0.02	
1C	19	-290	-314	-155	1	-34	-30	1	0.03	0.00	0.02	
1D	19	-290	346	-155	1	-34	33	1	0.03	0.00	0.02	
1E	19	-289	-314	-95	1	-45	-30	1	0.03	0.00	0.02	
1F	19	-289	346	-95	1	-45	33	1	0.03	0.00	0.02	
1G	19	-289	-314	-155	1	-34	-30	1	0.03	0.00	0.02	
1H	19	-289	346	-155	1	-34	33	1	0.03	0.00	0.02	
1I	19	-289	-1067	-115	1	-42	-100	1	0.09	0.00	0.08	
1J	19	-289	1099	-115	1	-42	104	1	0.10	0.00	0.08	
1K	19	-289	-1067	-136	1	-38	-100	1	0.09	0.00	0.08	
1L	19	-289	1099	-136	1	-38	104	1	0.10	0.00	0.08	
1M	19	-289	-1067	-115	1	-42	-100	1	0.09	0.00	0.08	
1N	19	-289	1099	-115	1	-42	104	1	0.10	0.00	0.08	
1O	19	-289	-1067	-136	1	-38	-100	1	0.09	0.00	0.08	
1P	19	-289	1099	-136	1	-38	104	1	0.10	0.00	0.08	
2	19	-501	32	-211	1	-69	3	1	0.01	0.01	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-294	-63	30	1	1.0000	0.9990	0.9986	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1B	-294	-63	-33	1	1.0000	0.9990	0.9986	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1C	-294	-64	30	1	1.0000	0.9989	0.9986	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1D	-294	-64	-33	1	1.0000	0.9989	0.9986	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1E	-292	-63	30	1	1.0000	0.9990	0.9986	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1F	-292	-63	-33	1	1.0000	0.9990	0.9986	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1G	-292	-64	30	1	1.0000	0.9989	0.9986	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1H	-292	-64	-33	1	1.0000	0.9989	0.9986	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 8
1I	-293	-63	102	1	1.0000	0.9990	0.9986	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1J	-293	-63	-105	1	1.0000	0.9990	0.9986	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1K	-293	-64	102	1	1.0000	0.9989	0.9986	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1L	-293	-64	-105	1	1.0000	0.9989	0.9986	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1M	-293	-63	102	1	1.0000	0.9990	0.9986	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1N	-293	-63	-105	1	1.0000	0.9990	0.9986	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1O	-293	-64	102	1	1.0000	0.9989	0.9986	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1P	-293	-64	-105	1	1.0000	0.9989	0.9986	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
2	-506	-110	3	1	1.0000	0.9982	0.9976	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'yx'= 8

ASTA NUM. 59 NI 138 NF 140 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-85	-338	2	-0	0	44	1	0.06	0.00	0.10	
1B	0	-85	-332	2	-0	0	43	1	0.06	0.00	0.10	
1C	0	-85	-338	-2	-0	-0	44	1	0.06	0.00	0.10	
1D	0	-85	-332	-2	-0	-0	43	1	0.06	0.00	0.10	
1E	0	-84	-338	2	-0	0	44	1	0.06	0.00	0.10	
1F	0	-84	-332	2	-0	0	43	1	0.06	0.00	0.10	
1G	0	-84	-338	-2	-0	-0	44	1	0.06	0.00	0.10	
1H	0	-84	-332	-2	-0	-0	43	1	0.06	0.00	0.10	
1I	0	-85	-336	6	-1	1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1J	0	-85	-334	6	-1	1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1K	0	-85	-336	-6	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1L	0	-85	-334	-6	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1M	0	-84	-336	6	-1	1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1N	0	-84	-334	6	-1	1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1O	0	-84	-336	-6	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
1P	0	-84	-334	-6	-1	-1	44	1	0.06	0.00	0.10	
2	0	-146	-572	0	-0	0	75	1	0.10	0.01	0.17	
1A	10	-84	-338	2	-0	0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1B	10	-84	-332	2	-0	0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1C	10	-84	-338	-2	-0	-0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1D	10	-84	-332	-2	-0	-0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1E	10	-83	-338	2	-0	0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1F	10	-83	-332	2	-0	0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1G	10	-83	-338	-2	-0	-0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1H	10	-83	-332	-2	-0	-0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1I	10	-84	-336	6	-1	0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1J	10	-84	-334	6	-1	0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1K	10	-84	-336	-6	-1	-0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1L	10	-84	-334	-6	-1	-0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1M	10	-83	-336	6	-1	0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1N	10	-83	-334	6	-1	0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1O	10	-83	-336	-6	-1	-0	12	1	0.06	0.00	0.03	
1P	10	-83	-334	-6	-1	-0	12	1	0.06	0.00	0.03	
2	10	-145	-572	0	-0	0	21	1	0.10	0.01	0.05	
1A	19	-84	-338	2	-0	-0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1B	19	-84	-332	2	-0	-0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1C	19	-84	-338	-2	-0	0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1D	19	-84	-332	-2	-0	0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1E	19	-83	-338	2	-0	-0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1F	19	-83	-332	2	-0	-0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1G	19	-83	-338	-2	-0	0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1H	19	-83	-332	-2	-0	0	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1I	19	-83	-336	6	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1J	19	-83	-334	6	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1K	19	-83	-336	-6	-1	1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1L	19	-83	-334	-6	-1	1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1M	19	-83	-336	6	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1N	19	-83	-334	6	-1	-1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1O	19	-83	-336	-6	-1	1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
1P	19	-83	-334	-6	-1	1	-20	1	0.06	0.00	0.05	
2	19	-144	-572	0	-0	-0	-34	1	0.10	0.01	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-85	0	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1B	-85	0	43	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1C	-85	-0	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1D	-85	-0	43	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1E	-84	0	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1F	-84	0	43	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1G	-84	-0	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1H	-84	-0	43	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1I	-85	1	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1J	-85	1	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1K	-85	-1	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1L	-85	-1	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1M	-84	1	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1N	-84	1	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1O	-84	-1	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
1P	-84	-1	44	1	1.0000	0.9989	0.9991	--	--	0.00	--	0.11	Snell. 'zx'= 8
2	-146	0	75	1	1.0000	1.0011	0.9985	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 60 NI 137 NF 142 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-103	471	2	-0	0	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1B	0	-103	482	2	-0	0	-64	1	0.08	0.01	0.15	
1C	0	-103	471	-2	-0	-0	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1D	0	-103	482	-2	-0	-0	-64	1	0.08	0.01	0.15	
1E	0	-102	471	2	-0	0	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1F	0	-102	482	2	-0	0	-64	1	0.08	0.00	0.15	
1G	0	-102	471	-2	-0	-0	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1H	0	-102	482	-2	-0	-0	-64	1	0.08	0.00	0.15	
1I	0	-103	474	7	-0	1	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1J	0	-103	479	7	-0	1	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1K	0	-103	474	-7	-0	-1	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1L	0	-103	479	-7	-0	-1	-63	1	0.08	0.01	0.15	
1M	0	-102	474	7	-0	1	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1N	0	-102	479	7	-0	1	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1O	0	-102	474	-7	-0	-1	-63	1	0.08	0.00	0.15	
1P	0	-102	479	-7	-0	-1	-63	1	0.08	0.00	0.15	
2	0	-177	814	-0	-0	-0	-108	1	0.14	0.01	0.25	
1A	10	-102	471	2	-0	0	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1B	10	-102	482	2	-0	0	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1C	10	-102	471	-2	-0	-0	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1D	10	-102	482	-2	-0	-0	-18	1	0.08	0.01	0.04	
1E	10	-101	471	2	-0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1F	10	-101	482	2	-0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1G	10	-101	471	-2	-0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1H	10	-101	482	-2	-0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1I	10	-102	474	7	-0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1J	10	-102	479	7	-0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1K	10	-102	474	-7	-0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1L	10	-102	479	-7	-0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1M	10	-101	474	7	-0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1N	10	-101	479	7	-0	0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1O	10	-101	474	-7	-0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
1P	10	-101	479	-7	-0	-0	-18	1	0.08	0.00	0.04	
2	10	-176	814	-0	-0	0	-31	1	0.14	0.01	0.07	
1A	19	-102	471	2	-0	-0	27	1	0.08	0.00	0.06	
1B	19	-102	482	2	-0	-0	28	1	0.08	0.00	0.06	
1C	19	-102	471	-2	-0	0	27	1	0.08	0.00	0.06	
1D	19	-102	482	-2	-0	0	28	1	0.08	0.00	0.06	
1E	19	-100	471	2	-0	-0	27	1	0.08	0.00	0.06	
1F	19	-100	482	2	-0	-0	28	1	0.08	0.00	0.06	
1G	19	-100	471	-2	-0	0	27	1	0.08	0.00	0.06	
1H	19	-100	482	-2	-0	0	28	1	0.08	0.00	0.06	
1I	19	-101	474	7	-0	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1J	19	-101	479	7	-0	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1K	19	-101	474	-7	-0	1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1L	19	-101	479	-7	-0	1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1M	19	-101	474	7	-0	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1N	19	-101	479	7	-0	-1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1O	19	-101	474	-7	-0	1	27	1	0.08	0.00	0.06	
1P	19	-101	479	-7	-0	1	27	1	0.08	0.00	0.06	
2	19	-175	814	-0	-0	0	46	1	0.14	0.01	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-103	0	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1B	-103	0	-64	1	1.0000	0.9986	0.9989	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1C	-103	-0	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1D	-103	-0	-64	1	1.0000	0.9986	0.9989	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1E	-102	0	-63	1	1.0000	0.9987	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1F	-102	0	-64	1	1.0000	0.9987	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1G	-102	-0	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8
1H	-102	-0	-64	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'= 8

1I	-103	1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1J	-103	1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1K	-103	-1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1L	-103	-1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1M	-102	1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1N	-102	1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1O	-102	-1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
1P	-102	-1	-63	1	1.0000	0.9986	0.9990	--	--	0.00	--	0.15	Snell. 'zx'=	8
2	-177	0	-109	1	1.0000	0.9978	0.9982	--	--	0.01	--	0.26	Snell. 'zx'=	8

ASTA NUM. 61 NI 34 NF 145 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-655	395	-21	1	54	-18	1	0.03	0.01	0.02	
1B	0	-655	761	-21	1	54	-87	1	0.07	0.01	0.07	
1C	0	-655	395	-77	1	-98	-18	1	0.03	0.01	0.04	
1D	0	-655	761	-77	1	-98	-87	1	0.07	0.01	0.07	
1E	0	-473	395	-21	1	54	-18	1	0.03	0.01	0.02	
1F	0	-473	761	-21	1	54	-87	1	0.07	0.01	0.07	
1G	0	-473	395	-77	1	-98	-18	1	0.03	0.01	0.04	
1H	0	-473	761	-77	1	-98	-87	1	0.07	0.01	0.07	
1I	0	-625	61	-38	2	3	55	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	-625	1095	-38	2	3	-160	1	0.10	0.01	0.12	
1K	0	-625	61	-61	2	-47	55	1	0.01	0.01	0.04	
1L	0	-625	1095	-61	2	-47	-160	1	0.10	0.01	0.12	
1M	0	-502	61	-38	2	3	55	1	0.01	0.01	0.04	
1N	0	-502	1095	-38	2	3	-160	1	0.10	0.01	0.12	
1O	0	-502	61	-61	2	-47	55	1	0.01	0.01	0.04	
1P	0	-502	1095	-61	2	-47	-160	1	0.10	0.01	0.12	
2	0	-948	963	-82	1	-38	-88	1	0.08	0.02	0.07	
1A	10	-653	395	-21	1	61	16	1	0.03	0.01	0.03	
1B	10	-653	761	-21	1	61	-11	1	0.07	0.01	0.03	
1C	10	-653	395	-77	1	-96	16	1	0.03	0.01	0.04	
1D	10	-653	761	-77	1	-96	-11	1	0.07	0.01	0.04	
1E	10	-471	395	-21	1	61	16	1	0.03	0.01	0.03	
1F	10	-471	761	-21	1	61	-11	1	0.07	0.01	0.03	
1G	10	-471	395	-77	1	-96	16	1	0.03	0.01	0.04	
1H	10	-471	761	-77	1	-96	-11	1	0.07	0.01	0.04	
1I	10	-623	61	-38	2	9	62	1	0.01	0.01	0.05	
1J	10	-623	1095	-38	2	9	-58	1	0.10	0.01	0.04	
1K	10	-623	61	-61	2	-43	62	1	0.01	0.01	0.05	
1L	10	-623	1095	-61	2	-43	-58	1	0.10	0.01	0.04	
1M	10	-500	61	-38	2	9	62	1	0.01	0.01	0.05	
1N	10	-500	1095	-38	2	9	-58	1	0.10	0.01	0.04	
1O	10	-500	61	-61	2	-43	62	1	0.01	0.01	0.05	
1P	10	-500	1095	-61	2	-43	-58	1	0.10	0.01	0.04	
2	10	-945	963	-82	1	-30	4	1	0.08	0.02	0.01	
1A	19	-651	395	-21	1	69	50	1	0.03	0.01	0.04	
1B	19	-651	761	-21	1	69	64	1	0.07	0.01	0.05	
1C	19	-651	395	-77	1	-94	50	1	0.03	0.01	0.04	
1D	19	-651	761	-77	1	-94	64	1	0.07	0.01	0.05	
1E	19	-469	395	-21	1	69	50	1	0.03	0.01	0.04	
1F	19	-469	761	-21	1	69	64	1	0.07	0.01	0.05	
1G	19	-469	395	-77	1	-94	50	1	0.03	0.01	0.04	
1H	19	-469	761	-77	1	-94	64	1	0.07	0.01	0.05	
1I	19	-621	61	-38	2	15	69	1	0.01	0.01	0.05	
1J	19	-621	1095	-38	2	15	45	1	0.10	0.01	0.03	
1K	19	-621	61	-61	2	-40	69	1	0.01	0.01	0.05	
1L	19	-621	1095	-61	2	-40	45	1	0.10	0.01	0.03	
1M	19	-498	61	-38	2	15	69	1	0.01	0.01	0.05	
1N	19	-498	1095	-38	2	15	45	1	0.10	0.01	0.03	
1O	19	-498	61	-61	2	-40	69	1	0.01	0.01	0.05	
1P	19	-498	1095	-61	2	-40	45	1	0.10	0.01	0.03	
2	19	-943	963	-82	1	-22	95	1	0.08	0.02	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	daN	daN*m												
1A	-655	69	50	1	1.0000	0.9978	0.9976	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'=	8
1B	-655	69	-87	1	1.0000	0.9978	0.9972	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'=	8
1C	-655	-98	50	1	1.0000	0.9979	0.9976	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'=	8
1D	-655	-98	-87	1	1.0000	0.9979	0.9972	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'=	8
1E	-473	69	50	1	1.0000	0.9984	0.9983	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'=	8
1F	-473	69	-87	1	1.0000	0.9984	0.9979	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'=	8
1G	-473	-98	50	1	1.0000	0.9985	0.9983	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'=	8
1H	-473	-98	-87	1	1.0000	0.9985	0.9979	--	--	0.01	--	0.12	Snell. 'yx'=	8
1I	-625	15	69	1	1.0000	0.9975	0.9992	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'=	8
1J	-625	15	-160	1	1.0000	0.9975	0.9978	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'=	8
1K	-625	-47	69	1	1.0000	0.9979	0.9992	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'=	8
1L	-625	-47	-160	1	1.0000	0.9979	0.9978	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'=	8
1M	-502	15	69	1	1.0000	0.9980	0.9993	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'=	8
1N	-502	15	-160	1	1.0000	0.9980	0.9983	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'=	8
1O	-502	-47	69	1	1.0000	0.9983	0.9993	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'=	8
1P	-502	-47	-160	1	1.0000	0.9983	0.9983	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'=	8

2	-948	-38	95	1	1.0000	0.9965	0.9956	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'yx'=	8

ASTA NUM. 62 NI 144 NF 146 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-46	-178	-0	1	0	24	1	0.03	0.00	0.05	
1B	0	-46	-174	-0	1	0	22	1	0.03	0.00	0.05	
1C	0	-46	-178	-1	1	-0	24	1	0.03	0.00	0.05	
1D	0	-46	-174	-1	1	-0	22	1	0.03	0.00	0.05	
1E	0	-40	-178	-0	1	0	24	1	0.03	0.00	0.05	
1F	0	-40	-174	-0	1	0	22	1	0.03	0.00	0.05	
1G	0	-40	-178	-1	1	-0	24	1	0.03	0.00	0.05	
1H	0	-40	-174	-1	1	-0	22	1	0.03	0.00	0.05	
1I	0	-44	-177	1	1	1	23	1	0.03	0.00	0.05	
1J	0	-44	-175	1	1	1	23	1	0.03	0.00	0.05	
1K	0	-44	-177	-2	1	-1	23	1	0.03	0.00	0.05	
1L	0	-44	-175	-2	1	-1	23	1	0.03	0.00	0.05	
1M	0	-42	-177	1	1	1	23	1	0.03	0.00	0.05	
1N	0	-42	-175	1	1	1	23	1	0.03	0.00	0.05	
1O	0	-42	-177	-2	1	-1	23	1	0.03	0.00	0.05	
1P	0	-42	-175	-2	1	-1	23	1	0.03	0.00	0.05	
2	0	-74	-297	-1	1	-0	39	1	0.05	0.00	0.09	
1A	10	-45	-178	-0	1	0	7	1	0.03	0.00	0.02	
1B	10	-45	-174	-0	1	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1C	10	-45	-178	-1	1	-0	7	1	0.03	0.00	0.02	
1D	10	-45	-174	-1	1	-0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1E	10	-39	-178	-0	1	0	7	1	0.03	0.00	0.02	
1F	10	-39	-174	-0	1	0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1G	10	-39	-178	-1	1	-0	7	1	0.03	0.00	0.02	
1H	10	-39	-174	-1	1	-0	5	1	0.03	0.00	0.01	
1I	10	-43	-177	1	1	1	6	1	0.03	0.00	0.01	
1J	10	-43	-175	1	1	1	6	1	0.03	0.00	0.01	
1K	10	-43	-177	-2	1	-1	6	1	0.03	0.00	0.01	
1L	10	-43	-175	-2	1	-1	6	1	0.03	0.00	0.01	
1M	10	-41	-177	1	1	1	6	1	0.03	0.00	0.01	
1N	10	-41	-175	1	1	1	6	1	0.03	0.00	0.01	
1O	10	-41	-177	-2	1	-1	6	1	0.03	0.00	0.01	
1P	10	-41	-175	-2	1	-1	6	1	0.03	0.00	0.01	
2	10	-73	-297	-1	1	0	11	1	0.05	0.00	0.02	
1A	19	-45	-178	-0	1	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1B	19	-45	-174	-0	1	0	-12	1	0.03	0.00	0.03	
1C	19	-45	-178	-1	1	-0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1D	19	-45	-174	-1	1	-0	-12	1	0.03	0.00	0.03	
1E	19	-39	-178	-0	1	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1F	19	-39	-174	-0	1	0	-12	1	0.03	0.00	0.03	
1G	19	-39	-178	-1	1	-0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1H	19	-39	-174	-1	1	-0	-12	1	0.03	0.00	0.03	
1I	19	-43	-177	1	1	1	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1J	19	-43	-175	1	1	1	-11	1	0.03	0.00	0.03	
1K	19	-43	-177	-2	1	-1	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1L	19	-43	-175	-2	1	-1	-11	1	0.03	0.00	0.03	
1M	19	-41	-177	1	1	1	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1N	19	-41	-175	1	1	1	-11	1	0.03	0.00	0.03	
1O	19	-41	-177	-2	1	-1	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1P	19	-41	-175	-2	1	-1	-11	1	0.03	0.00	0.03	
2	19	-72	-297	-1	1	0	-18	1	0.05	0.00	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-46	0	24	1	1.0000	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
1B	-46	0	22	1	1.0000	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1C	-46	-0	24	1	1.0000	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
1D	-46	-0	22	1	1.0000	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1E	-40	0	24	1	1.0000	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
1F	-40	0	22	1	1.0000	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1G	-40	-0	24	1	1.0000	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
1H	-40	-0	22	1	1.0000	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 8
1I	-44	1	23	1	1.0000	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
1J	-44	1	23	1	1.0000	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
1K	-44	-1	23	1	1.0000	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
1L	-44	-1	23	1	1.0000	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
1M	-42	1	23	1	1.0000	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
1N	-42	1	23	1	1.0000	0.9998	0.9996	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
1O	-42	-1	23	1	1.0000	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
1P	-42	-1	23	1	1.0000	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 8
2	-74	0	39	1	1.0000	0.9993	0.9992	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 63 NI 143 NF 148 Lungh. 19.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-54	246	0	-0	0	-32	1	0.04	0.00	0.07
1B	0	-54	253	0	-0	0	-33	1	0.04	0.00	0.08
1C	0	-54	246	-1	-0	-0	-32	1	0.04	0.00	0.07
1D	0	-54	253	-1	-0	-0	-33	1	0.04	0.00	0.08
1E	0	-50	246	0	-0	0	-32	1	0.04	0.00	0.07
1F	0	-50	253	0	-0	0	-33	1	0.04	0.00	0.08
1G	0	-50	246	-1	-0	-0	-32	1	0.04	0.00	0.07
1H	0	-50	253	-1	-0	-0	-33	1	0.04	0.00	0.08
1I	0	-52	248	2	-1	1	-33	1	0.04	0.00	0.08
1J	0	-52	251	2	-1	1	-33	1	0.04	0.00	0.08
1K	0	-52	248	-3	-1	-1	-33	1	0.04	0.00	0.08
1L	0	-52	251	-3	-1	-1	-33	1	0.04	0.00	0.08
1M	0	-51	248	2	-1	1	-33	1	0.04	0.00	0.08
1N	0	-51	251	2	-1	1	-33	1	0.04	0.00	0.08
1O	0	-51	248	-3	-1	-1	-33	1	0.04	0.00	0.08
1P	0	-51	251	-3	-1	-1	-33	1	0.04	0.00	0.08
2	0	-89	422	-1	-1	-0	-56	1	0.07	0.00	0.13
1A	10	-53	246	0	-0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02
1B	10	-53	253	0	-0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02
1C	10	-53	246	-1	-0	-0	-8	1	0.04	0.00	0.02
1D	10	-53	253	-1	-0	-0	-10	1	0.04	0.00	0.02
1E	10	-49	246	0	-0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02
1F	10	-49	253	0	-0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02
1G	10	-49	246	-1	-0	-0	-8	1	0.04	0.00	0.02
1H	10	-49	253	-1	-0	-0	-10	1	0.04	0.00	0.02
1I	10	-52	248	2	-1	1	-9	1	0.04	0.00	0.02
1J	10	-52	251	2	-1	1	-9	1	0.04	0.00	0.02
1K	10	-52	248	-3	-1	-1	-9	1	0.04	0.00	0.02
1L	10	-52	251	-3	-1	-1	-9	1	0.04	0.00	0.02
1M	10	-50	248	2	-1	1	-9	1	0.04	0.00	0.02
1N	10	-50	251	2	-1	1	-9	1	0.04	0.00	0.02
1O	10	-50	248	-3	-1	-1	-9	1	0.04	0.00	0.02
1P	10	-50	251	-3	-1	-1	-9	1	0.04	0.00	0.02
2	10	-88	422	-1	-1	0	-16	1	0.07	0.00	0.04
1A	19	-52	246	0	-0	0	16	1	0.04	0.00	0.04
1B	19	-52	253	0	-0	0	13	1	0.04	0.00	0.03
1C	19	-52	246	-1	-0	-0	16	1	0.04	0.00	0.04
1D	19	-52	253	-1	-0	-0	13	1	0.04	0.00	0.03
1E	19	-48	246	0	-0	0	16	1	0.04	0.00	0.04
1F	19	-48	253	0	-0	0	13	1	0.04	0.00	0.03
1G	19	-48	246	-1	-0	-0	16	1	0.04	0.00	0.04
1H	19	-48	253	-1	-0	-0	13	1	0.04	0.00	0.03
1I	19	-51	248	2	-1	1	15	1	0.04	0.00	0.04
1J	19	-51	251	2	-1	1	14	1	0.04	0.00	0.03
1K	19	-51	248	-3	-1	-1	15	1	0.04	0.00	0.04
1L	19	-51	251	-3	-1	-1	14	1	0.04	0.00	0.03
1M	19	-50	248	2	-1	1	15	1	0.04	0.00	0.04
1N	19	-50	251	2	-1	1	14	1	0.04	0.00	0.03
1O	19	-50	248	-3	-1	-1	15	1	0.04	0.00	0.04
1P	19	-50	251	-3	-1	-1	14	1	0.04	0.00	0.03
2	19	-87	422	-1	-1	0	24	1	0.07	0.00	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-54	0	-32	1	1.0000	0.9997	0.9994	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1B	-54	0	-33	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1C	-54	-0	-32	1	1.0000	0.9999	0.9994	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1D	-54	-0	-33	1	1.0000	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1E	-50	0	-32	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1F	-50	0	-33	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1G	-50	-0	-32	1	1.0000	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1H	-50	-0	-33	1	1.0000	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1I	-52	1	-33	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1J	-52	1	-33	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1K	-52	-1	-33	1	1.0000	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1L	-52	-1	-33	1	1.0000	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1M	-51	1	-33	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1N	-51	1	-33	1	1.0000	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1O	-51	-1	-33	1	1.0000	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
1P	-51	-1	-33	1	1.0000	0.9998	0.9995	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 8
2	-89	0	-56	1	1.0000	0.9991	0.9991	--	--	0.00	--	0.13	Snell. 'zx'= 8

ASTA NUM. 64 NI 33 NF 147 Lungh. 19.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-747	479	-3	1	93	-26	1	0.04	0.01	0.04	
1B	0	-747	859	-3	1	93	-97	1	0.07	0.01	0.07	
1C	0	-747	479	-57	1	-60	-26	1	0.04	0.01	0.03	
1D	0	-747	859	-57	1	-60	-97	1	0.07	0.01	0.07	
1E	0	-568	479	-3	1	93	-26	1	0.04	0.01	0.04	
1F	0	-568	859	-3	1	93	-97	1	0.07	0.01	0.07	

1G	0	-568	479	-57	1	-60	-26	1	0.04	0.01	0.03
1H	0	-568	859	-57	1	-60	-97	1	0.07	0.01	0.07
1I	0	-715	133	-19	2	41	50	1	0.01	0.01	0.04
1J	0	-715	1205	-19	2	41	-173	1	0.10	0.01	0.13
1K	0	-715	133	-41	2	-9	50	1	0.01	0.01	0.04
1L	0	-715	1205	-41	2	-9	-173	1	0.10	0.01	0.13
1M	0	-601	133	-19	2	41	50	1	0.01	0.01	0.04
1N	0	-601	1205	-19	2	41	-173	1	0.10	0.01	0.13
1O	0	-601	133	-41	2	-9	50	1	0.01	0.01	0.04
1P	0	-601	1205	-41	2	-9	-173	1	0.10	0.01	0.13
2	0	-1107	1117	-52	1	28	-103	1	0.10	0.02	0.08
1A	10	-745	479	-3	1	98	16	1	0.04	0.01	0.04
1B	10	-745	859	-3	1	98	-12	1	0.07	0.01	0.04
1C	10	-745	479	-57	1	-60	16	1	0.04	0.01	0.03
1D	10	-745	859	-57	1	-60	-12	1	0.07	0.01	0.03
1E	10	-566	479	-3	1	98	16	1	0.04	0.01	0.04
1F	10	-566	859	-3	1	98	-12	1	0.07	0.01	0.04
1G	10	-566	479	-57	1	-60	16	1	0.04	0.01	0.03
1H	10	-566	859	-57	1	-60	-12	1	0.07	0.01	0.03
1I	10	-713	133	-19	2	45	64	1	0.01	0.01	0.05
1J	10	-713	1205	-19	2	45	-60	1	0.10	0.01	0.05
1K	10	-713	133	-41	2	-7	64	1	0.01	0.01	0.05
1L	10	-713	1205	-41	2	-7	-60	1	0.10	0.01	0.05
1M	10	-599	133	-19	2	45	64	1	0.01	0.01	0.05
1N	10	-599	1205	-19	2	45	-60	1	0.10	0.01	0.05
1O	10	-599	133	-41	2	-7	64	1	0.01	0.01	0.05
1P	10	-599	1205	-41	2	-7	-60	1	0.10	0.01	0.05
2	10	-1104	1117	-52	1	33	4	1	0.10	0.02	0.01
1A	19	-743	479	-3	1	103	58	1	0.04	0.01	0.05
1B	19	-743	859	-3	1	103	73	1	0.07	0.01	0.06
1C	19	-743	479	-57	1	-60	58	1	0.04	0.01	0.04
1D	19	-743	859	-57	1	-60	73	1	0.07	0.01	0.06
1E	19	-564	479	-3	1	103	58	1	0.04	0.01	0.05
1F	19	-564	859	-3	1	103	73	1	0.07	0.01	0.06
1G	19	-564	479	-57	1	-60	58	1	0.04	0.01	0.04
1H	19	-564	859	-57	1	-60	73	1	0.07	0.01	0.06
1I	19	-711	133	-19	2	49	78	1	0.01	0.01	0.06
1J	19	-711	1205	-19	2	49	54	1	0.10	0.01	0.04
1K	19	-711	133	-41	2	-6	78	1	0.01	0.01	0.06
1L	19	-711	1205	-41	2	-6	54	1	0.10	0.01	0.04
1M	19	-597	133	-19	2	49	78	1	0.01	0.01	0.06
1N	19	-597	1205	-19	2	49	54	1	0.10	0.01	0.04
1O	19	-597	133	-41	2	-6	78	1	0.01	0.01	0.06
1P	19	-597	1205	-41	2	-6	54	1	0.10	0.01	0.04
2	19	-1102	1117	-52	1	38	110	1	0.10	0.02	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-747	103	58	1	1.0000	0.9975	0.9972	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1B	-747	103	-97	1	1.0000	0.9975	0.9967	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1C	-747	-60	58	1	1.0000	0.9976	0.9972	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1D	-747	-60	-97	1	1.0000	0.9976	0.9967	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1E	-568	103	58	1	1.0000	0.9981	0.9979	--	--	0.01	--	0.10	Snell. 'yx'= 8
1F	-568	103	-97	1	1.0000	0.9981	0.9975	--	--	0.01	--	0.13	Snell. 'yx'= 8
1G	-568	-60	58	1	1.0000	0.9982	0.9979	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1H	-568	-60	-97	1	1.0000	0.9982	0.9975	--	--	0.01	--	0.11	Snell. 'yx'= 8
1I	-715	49	78	1	1.0000	0.9976	0.9988	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1J	-715	49	-173	1	1.0000	0.9976	0.9975	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'yx'= 8
1K	-715	-9	78	1	1.0000	0.9974	0.9988	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'yx'= 8
1L	-715	-9	-173	1	1.0000	0.9974	0.9975	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
1M	-601	49	78	1	1.0000	0.9980	0.9990	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'yx'= 8
1N	-601	49	-173	1	1.0000	0.9980	0.9979	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 8
1O	-601	-9	78	1	1.0000	0.9978	0.9990	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'yx'= 8
1P	-601	-9	-173	1	1.0000	0.9978	0.9979	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 8
2	-1107	38	110	1	1.0000	0.9962	0.9948	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'yx'= 8

Lavoro: **01647 STRUTTURA ESTERNA** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
Gruppo: **6** Descrizione: **PILASTRI COPERTURA**
Tabella: **Tabella pilastri** Struttura: **Nuova**
Tipo acciaio: **S 235** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
Tipologia sismica yx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
Tipologia sismica zx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 135 NF 154 Lungh. 74.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-766	245	170	-7	77	6	1	0.02	0.01	0.03	
1B	0	-766	277	170	-7	77	-4	1	0.02	0.01	0.03	
1C	0	-766	245	60	-7	33	6	1	0.02	0.01	0.01	
1D	0	-766	277	60	-7	33	-4	1	0.02	0.01	0.01	
1E	0	-597	245	170	-7	77	6	1	0.02	0.01	0.03	
1F	0	-597	277	170	-7	77	-4	1	0.02	0.01	0.03	
1G	0	-597	245	60	-7	33	6	1	0.02	0.01	0.01	
1H	0	-597	277	60	-7	33	-4	1	0.02	0.01	0.01	
1I	0	-737	213	140	-9	65	11	1	0.02	0.01	0.03	
1J	0	-737	309	140	-9	65	-9	1	0.03	0.01	0.03	
1K	0	-737	213	90	-9	46	11	1	0.02	0.01	0.02	
1L	0	-737	309	90	-9	46	-9	1	0.03	0.01	0.02	
1M	0	-627	213	140	-9	65	11	1	0.02	0.01	0.03	
1N	0	-627	309	140	-9	65	-9	1	0.03	0.01	0.03	
1O	0	-627	213	90	-9	46	11	1	0.02	0.01	0.02	
1P	0	-627	309	90	-9	46	-9	1	0.03	0.01	0.02	
2	0	-1135	438	187	-9	90	2	1	0.04	0.02	0.04	
1A	37	-758	245	170	-7	54	108	1	0.02	0.01	0.08	
1B	37	-758	277	170	-7	54	87	1	0.02	0.01	0.07	
1C	37	-758	245	60	-7	-29	108	1	0.02	0.01	0.08	
1D	37	-758	277	60	-7	-29	87	1	0.02	0.01	0.07	
1E	37	-590	245	170	-7	54	108	1	0.02	0.01	0.08	
1F	37	-590	277	170	-7	54	87	1	0.02	0.01	0.07	
1G	37	-590	245	60	-7	-29	108	1	0.02	0.01	0.08	
1H	37	-590	277	60	-7	-29	87	1	0.02	0.01	0.07	
1I	37	-729	213	140	-9	28	126	1	0.02	0.01	0.10	
1J	37	-729	309	140	-9	28	70	1	0.03	0.01	0.05	
1K	37	-729	213	90	-9	-3	126	1	0.02	0.01	0.10	
1L	37	-729	309	90	-9	-3	70	1	0.03	0.01	0.05	
1M	37	-619	213	140	-9	28	126	1	0.02	0.01	0.10	
1N	37	-619	309	140	-9	28	70	1	0.03	0.01	0.05	
1O	37	-619	213	90	-9	-3	126	1	0.02	0.01	0.10	
1P	37	-619	309	90	-9	-3	70	1	0.03	0.01	0.05	
2	37	-1125	438	187	-9	21	164	1	0.04	0.02	0.12	
1A	74	-751	245	170	-7	31	211	1	0.02	0.01	0.16	
1B	74	-751	277	170	-7	31	178	1	0.02	0.01	0.14	
1C	74	-751	245	60	-7	-91	211	1	0.02	0.01	0.16	
1D	74	-751	277	60	-7	-91	178	1	0.02	0.01	0.14	
1E	74	-582	245	170	-7	31	211	1	0.02	0.01	0.16	
1F	74	-582	277	170	-7	31	178	1	0.02	0.01	0.14	
1G	74	-582	245	60	-7	-91	211	1	0.02	0.01	0.16	
1H	74	-582	277	60	-7	-91	178	1	0.02	0.01	0.14	
1I	74	-721	213	140	-9	-8	240	1	0.02	0.01	0.18	
1J	74	-721	309	140	-9	-8	148	1	0.03	0.01	0.11	
1K	74	-721	213	90	-9	-52	240	1	0.02	0.01	0.18	
1L	74	-721	309	90	-9	-52	148	1	0.03	0.01	0.11	
1M	74	-611	213	140	-9	-8	240	1	0.02	0.01	0.18	
1N	74	-611	309	140	-9	-8	148	1	0.03	0.01	0.11	
1O	74	-611	213	90	-9	-52	240	1	0.02	0.01	0.18	
1P	74	-611	309	90	-9	-52	148	1	0.03	0.01	0.11	
2	74	-1115	438	187	-9	-48	326	1	0.04	0.02	0.25	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-766	77	211	1	0.9675	0.9987	0.9992	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1B	-766	77	178	1	0.9675	0.9987	0.9989	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 32
1C	-766	-91	211	1	0.9675	0.9962	0.9992	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1D	-766	-91	178	1	0.9675	0.9962	0.9989	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 32
1E	-597	77	211	1	0.9675	0.9990	0.9993	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1F	-597	77	178	1	0.9675	0.9990	0.9991	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 32

1G	-597	-91	211	1	0.9675	0.9971	0.9993	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1H	-597	-91	178	1	0.9675	0.9971	0.9991	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 32
1I	-737	65	240	1	0.9675	0.9971	0.9993	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 32
1J	-737	65	148	1	0.9675	0.9971	0.9987	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 32
1K	-737	-52	240	1	0.9675	0.9948	0.9993	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 32
1L	-737	-52	148	1	0.9675	0.9948	0.9987	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 32
1M	-627	65	240	1	0.9675	0.9975	0.9994	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 32
1N	-627	65	148	1	0.9675	0.9975	0.9989	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 32
1O	-627	-52	240	1	0.9675	0.9955	0.9994	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 32
1P	-627	-52	148	1	0.9675	0.9955	0.9989	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 32
2	-1135	90	326	1	0.9675	0.9936	0.9986	--	--	0.02	--	0.31	Snell. 'yx'= 32

ASTA NUM. 2 NI 133 NF 155 Lungh. 74.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-670	204	-96	9	-40	21	1	0.02	0.01	0.02	
1B	0	-670	236	-96	9	-40	10	1	0.02	0.01	0.02	
1C	0	-670	204	-202	9	-80	21	1	0.02	0.01	0.04	
1D	0	-670	236	-202	9	-80	10	1	0.02	0.01	0.04	
1E	0	-495	204	-96	9	-40	21	1	0.02	0.01	0.02	
1F	0	-495	236	-96	9	-40	10	1	0.02	0.01	0.02	
1G	0	-495	204	-202	9	-80	21	1	0.02	0.01	0.04	
1H	0	-495	236	-202	9	-80	10	1	0.02	0.01	0.04	
1I	0	-640	171	-131	10	-53	24	1	0.01	0.01	0.02	
1J	0	-640	269	-131	10	-53	7	1	0.02	0.01	0.02	
1K	0	-640	171	-167	10	-67	24	1	0.01	0.01	0.03	
1L	0	-640	269	-167	10	-67	7	1	0.02	0.01	0.03	
1M	0	-525	171	-131	10	-53	24	1	0.01	0.01	0.02	
1N	0	-525	269	-131	10	-53	7	1	0.02	0.01	0.02	
1O	0	-525	171	-167	10	-67	24	1	0.01	0.01	0.03	
1P	0	-525	269	-167	10	-67	7	1	0.02	0.01	0.03	
2	0	-971	370	-241	11	-96	26	1	0.03	0.02	0.04	
1A	37	-663	204	-96	9	35	107	1	0.02	0.01	0.08	
1B	37	-663	236	-96	9	35	86	1	0.02	0.01	0.07	
1C	37	-663	204	-202	9	-45	107	1	0.02	0.01	0.08	
1D	37	-663	236	-202	9	-45	86	1	0.02	0.01	0.07	
1E	37	-487	204	-96	9	35	107	1	0.02	0.01	0.08	
1F	37	-487	236	-96	9	35	86	1	0.02	0.01	0.07	
1G	37	-487	204	-202	9	-45	107	1	0.02	0.01	0.08	
1H	37	-487	236	-202	9	-45	86	1	0.02	0.01	0.07	
1I	37	-632	171	-131	10	8	124	1	0.01	0.01	0.09	
1J	37	-632	269	-131	10	8	70	1	0.02	0.01	0.05	
1K	37	-632	171	-167	10	-18	124	1	0.01	0.01	0.09	
1L	37	-632	269	-167	10	-18	70	1	0.02	0.01	0.05	
1M	37	-518	171	-131	10	8	124	1	0.01	0.01	0.09	
1N	37	-518	269	-131	10	8	70	1	0.02	0.01	0.05	
1O	37	-518	171	-167	10	-18	124	1	0.01	0.01	0.09	
1P	37	-518	269	-167	10	-18	70	1	0.02	0.01	0.05	
2	37	-961	370	-241	11	-7	163	1	0.03	0.02	0.12	
1A	74	-655	204	-96	9	110	194	1	0.02	0.01	0.15	
1B	74	-655	236	-96	9	110	163	1	0.02	0.01	0.12	
1C	74	-655	204	-202	9	-9	194	1	0.02	0.01	0.15	
1D	74	-655	236	-202	9	-9	163	1	0.02	0.01	0.12	
1E	74	-480	204	-96	9	110	194	1	0.02	0.01	0.15	
1F	74	-480	236	-96	9	110	163	1	0.02	0.01	0.12	
1G	74	-480	204	-202	9	-9	194	1	0.02	0.01	0.15	
1H	74	-480	236	-202	9	-9	163	1	0.02	0.01	0.12	
1I	74	-625	171	-131	10	69	223	1	0.01	0.01	0.17	
1J	74	-625	269	-131	10	69	134	1	0.02	0.01	0.10	
1K	74	-625	171	-167	10	31	223	1	0.01	0.01	0.17	
1L	74	-625	269	-167	10	31	134	1	0.02	0.01	0.10	
1M	74	-510	171	-131	10	69	223	1	0.01	0.01	0.17	
1N	74	-510	269	-131	10	69	134	1	0.02	0.01	0.10	
1O	74	-510	171	-167	10	31	223	1	0.01	0.01	0.17	
1P	74	-510	269	-167	10	31	134	1	0.02	0.01	0.10	
2	74	-952	370	-241	11	82	300	1	0.03	0.02	0.23	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-670	110	194	1	0.9675	0.9967	0.9997	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1B	-670	110	163	1	0.9675	0.9967	0.9994	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 32
1C	-670	-80	194	1	0.9675	0.9980	0.9997	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 32
1D	-670	-80	163	1	0.9675	0.9980	0.9994	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'yx'= 32
1E	-495	110	194	1	0.9675	0.9976	0.9998	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1F	-495	110	163	1	0.9675	0.9976	0.9996	--	--	0.01	--	0.18	Snell. 'yx'= 32
1G	-495	-80	194	1	0.9675	0.9986	0.9998	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 32
1H	-495	-80	163	1	0.9675	0.9986	0.9996	--	--	0.01	--	0.17	Snell. 'yx'= 32
1I	-640	69	223	1	0.9675	0.9958	0.9997	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1J	-640	69	134	1	0.9675	0.9958	0.9994	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 32
1K	-640	-67	223	1	0.9675	0.9966	0.9997	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1L	-640	-67	134	1	0.9675	0.9966	0.9994	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 32
1M	-525	69	223	1	0.9675	0.9965	0.9998	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1N	-525	69	134	1	0.9675	0.9965	0.9995	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'= 32

1O	-525	-67	223	1	0.9675	0.9972	0.9998	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'=	32
1P	-525	-67	134	1	0.9675	0.9972	0.9995	--	--	0.01	--	0.14	Snell. 'yx'=	32
2	-971	-96	300	1	0.9675	0.9932	0.9994	--	--	0.02	--	0.29	Snell. 'yx'=	32

ASTA NUM. 3 NI 127 NF 151 Lungh. 74.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-690	-229	-100	-9	-43	-34	1	0.02	0.01	0.03	
1B	0	-690	-198	-100	-9	-43	-49	1	0.02	0.01	0.04	
1C	0	-690	-229	-208	-9	-85	-34	1	0.02	0.01	0.04	
1D	0	-690	-198	-208	-9	-85	-49	1	0.02	0.01	0.04	
1E	0	-511	-229	-100	-9	-43	-34	1	0.02	0.01	0.03	
1F	0	-511	-198	-100	-9	-43	-49	1	0.02	0.01	0.04	
1G	0	-511	-229	-208	-9	-85	-34	1	0.02	0.01	0.04	
1H	0	-511	-198	-208	-9	-85	-49	1	0.02	0.01	0.04	
1I	0	-657	-259	-136	-11	-56	-30	1	0.02	0.01	0.03	
1J	0	-657	-168	-136	-11	-56	-54	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	-657	-259	-172	-11	-72	-30	1	0.02	0.01	0.03	
1L	0	-657	-168	-172	-11	-72	-54	1	0.01	0.01	0.04	
1M	0	-543	-259	-136	-11	-56	-30	1	0.02	0.01	0.03	
1N	0	-543	-168	-136	-11	-56	-54	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	-543	-259	-172	-11	-72	-30	1	0.02	0.01	0.03	
1P	0	-543	-168	-172	-11	-72	-54	1	0.01	0.01	0.04	
2	0	-1001	-360	-249	-12	-103	-70	1	0.03	0.02	0.05	
1A	37	-682	-229	-100	-9	34	-109	1	0.02	0.01	0.08	
1B	37	-682	-198	-100	-9	34	-133	1	0.02	0.01	0.10	
1C	37	-682	-229	-208	-9	-48	-109	1	0.02	0.01	0.08	
1D	37	-682	-198	-208	-9	-48	-133	1	0.02	0.01	0.10	
1E	37	-503	-229	-100	-9	34	-109	1	0.02	0.01	0.08	
1F	37	-503	-198	-100	-9	34	-133	1	0.02	0.01	0.10	
1G	37	-503	-229	-208	-9	-48	-109	1	0.02	0.01	0.08	
1H	37	-503	-198	-208	-9	-48	-133	1	0.02	0.01	0.10	
1I	37	-650	-259	-136	-11	6	-93	1	0.02	0.01	0.07	
1J	37	-650	-168	-136	-11	6	-149	1	0.01	0.01	0.11	
1K	37	-650	-259	-172	-11	-20	-93	1	0.02	0.01	0.07	
1L	37	-650	-168	-172	-11	-20	-149	1	0.01	0.01	0.11	
1M	37	-536	-259	-136	-11	6	-93	1	0.02	0.01	0.07	
1N	37	-536	-168	-136	-11	6	-149	1	0.01	0.01	0.11	
1O	37	-536	-259	-172	-11	-20	-93	1	0.02	0.01	0.07	
1P	37	-536	-168	-172	-11	-20	-149	1	0.01	0.01	0.11	
2	37	-991	-360	-249	-12	-11	-203	1	0.03	0.02	0.15	
1A	74	-674	-229	-100	-9	110	-184	1	0.02	0.01	0.14	
1B	74	-674	-198	-100	-9	110	-216	1	0.02	0.01	0.16	
1C	74	-674	-229	-208	-9	-10	-184	1	0.02	0.01	0.14	
1D	74	-674	-198	-208	-9	-10	-216	1	0.02	0.01	0.16	
1E	74	-496	-229	-100	-9	110	-184	1	0.02	0.01	0.14	
1F	74	-496	-198	-100	-9	110	-216	1	0.02	0.01	0.16	
1G	74	-496	-229	-208	-9	-10	-184	1	0.02	0.01	0.14	
1H	74	-496	-198	-208	-9	-10	-216	1	0.02	0.01	0.16	
1I	74	-642	-259	-136	-11	69	-155	1	0.02	0.01	0.12	
1J	74	-642	-168	-136	-11	69	-244	1	0.01	0.01	0.19	
1K	74	-642	-259	-172	-11	31	-155	1	0.02	0.01	0.12	
1L	74	-642	-168	-172	-11	31	-244	1	0.01	0.01	0.19	
1M	74	-528	-259	-136	-11	69	-155	1	0.02	0.01	0.12	
1N	74	-528	-168	-136	-11	69	-244	1	0.01	0.01	0.19	
1O	74	-528	-259	-172	-11	31	-155	1	0.02	0.01	0.12	
1P	74	-528	-168	-172	-11	31	-244	1	0.01	0.01	0.19	
2	74	-981	-360	-249	-12	81	-336	1	0.03	0.02	0.26	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-690	110	-184	1	0.9675	0.9965	1.0001	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 32
1B	-690	110	-216	1	0.9675	0.9965	1.0003	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 32
1C	-690	-85	-184	1	0.9675	0.9980	1.0001	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 32
1D	-690	-85	-216	1	0.9675	0.9980	1.0003	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1E	-511	110	-184	1	0.9675	0.9974	1.0001	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 32
1F	-511	110	-216	1	0.9675	0.9974	1.0002	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 32
1G	-511	-85	-184	1	0.9675	0.9985	1.0001	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 32
1H	-511	-85	-216	1	0.9675	0.9985	1.0002	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1I	-657	69	-155	1	0.9675	0.9955	1.0001	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 32
1J	-657	69	-244	1	0.9675	0.9955	1.0003	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 32
1K	-657	-72	-155	1	0.9675	0.9966	1.0001	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 32
1L	-657	-72	-244	1	0.9675	0.9966	1.0003	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 32
1M	-543	69	-155	1	0.9675	0.9963	1.0001	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 32
1N	-543	69	-244	1	0.9675	0.9963	1.0002	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 32
1O	-543	-72	-155	1	0.9675	0.9972	1.0001	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 32
1P	-543	-72	-244	1	0.9675	0.9972	1.0002	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 32
2	-1001	-103	-336	1	0.9675	0.9932	1.0003	--	--	0.02	--	0.32	Snell. 'yx'= 32

ASTA NUM. 4 NI 129 NF 150 Lungh. 74.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-116	20	130	-15	38	10	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-116	26	130	-15	38	7	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-116	20	97	-15	26	10	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-116	26	97	-15	26	7	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	-116	20	130	-15	38	10	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	-116	26	130	-15	38	7	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-116	20	97	-15	26	10	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	-116	26	97	-15	26	7	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-116	20	130	-15	38	10	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	-116	26	130	-15	38	7	1	0.01	0.00	0.02	
1K	0	-116	20	97	-15	26	10	1	0.01	0.00	0.01	
1L	0	-116	26	97	-15	26	7	1	0.01	0.00	0.01	
1M	0	-116	20	130	-15	38	10	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	-116	26	130	-15	38	7	1	0.01	0.00	0.02	
1O	0	-116	20	97	-15	26	10	1	0.01	0.00	0.01	
1P	0	-116	26	97	-15	26	7	1	0.01	0.00	0.01	
2	0	-1144	-442	184	9	86	-13	1	0.04	0.02	0.04	
1A	37	-765	-282	169	8	53	-95	1	0.02	0.01	0.07	
1B	37	-765	-244	169	8	53	-115	1	0.02	0.01	0.09	
1C	37	-765	-282	59	8	-32	-95	1	0.02	0.01	0.07	
1D	37	-765	-244	59	8	-32	-115	1	0.02	0.01	0.09	
1E	37	-594	-282	169	8	53	-95	1	0.02	0.01	0.07	
1F	37	-594	-244	169	8	53	-115	1	0.02	0.01	0.09	
1G	37	-594	-282	59	8	-32	-95	1	0.02	0.01	0.07	
1H	37	-594	-244	59	8	-32	-115	1	0.02	0.01	0.09	
1I	37	-736	-320	138	9	26	-80	1	0.03	0.01	0.06	
1J	37	-736	-206	138	9	26	-131	1	0.02	0.01	0.10	
1K	37	-736	-320	90	9	-5	-80	1	0.03	0.01	0.06	
1L	37	-736	-206	90	9	-5	-131	1	0.02	0.01	0.10	
1M	37	-623	-320	138	9	26	-80	1	0.03	0.01	0.06	
1N	37	-623	-206	138	9	26	-131	1	0.02	0.01	0.10	
1O	37	-623	-320	90	9	-5	-80	1	0.03	0.01	0.06	
1P	37	-623	-206	90	9	-5	-131	1	0.02	0.01	0.10	
2	37	-1134	-442	184	9	18	-177	1	0.04	0.02	0.13	
1A	74	-757	-282	169	8	30	-186	1	0.02	0.01	0.14	
1B	74	-757	-244	169	8	30	-219	1	0.02	0.01	0.17	
1C	74	-757	-282	59	8	-93	-186	1	0.02	0.01	0.14	
1D	74	-757	-244	59	8	-93	-219	1	0.02	0.01	0.17	
1E	74	-586	-282	169	8	30	-186	1	0.02	0.01	0.14	
1F	74	-586	-244	169	8	30	-219	1	0.02	0.01	0.17	
1G	74	-586	-282	59	8	-93	-186	1	0.02	0.01	0.14	
1H	74	-586	-244	59	8	-93	-219	1	0.02	0.01	0.17	
1I	74	-728	-320	138	9	-10	-156	1	0.03	0.01	0.12	
1J	74	-728	-206	138	9	-10	-249	1	0.02	0.01	0.19	
1K	74	-728	-320	90	9	-53	-156	1	0.03	0.01	0.12	
1L	74	-728	-206	90	9	-53	-249	1	0.02	0.01	0.19	
1M	74	-615	-320	138	9	-10	-156	1	0.03	0.01	0.12	
1N	74	-615	-206	138	9	-10	-249	1	0.02	0.01	0.19	
1O	74	-615	-320	90	9	-53	-156	1	0.03	0.01	0.12	
1P	74	-615	-206	90	9	-53	-249	1	0.02	0.01	0.19	
2	74	-1124	-442	184	9	-51	-340	1	0.04	0.02	0.26	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-773	76	-186	1	0.9675	0.9987	0.9991	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 32
1B	-773	76	-219	1	0.9675	0.9987	0.9993	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1C	-773	-93	-186	1	0.9675	0.9963	0.9991	--	--	0.01	--	0.20	Snell. 'yx'= 32
1D	-773	-93	-219	1	0.9675	0.9963	0.9993	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 32
1E	-601	76	-186	1	0.9675	0.9990	0.9993	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 32
1F	-601	76	-219	1	0.9675	0.9990	0.9994	--	--	0.01	--	0.21	Snell. 'yx'= 32
1G	-601	-93	-186	1	0.9675	0.9972	0.9993	--	--	0.01	--	0.19	Snell. 'yx'= 32
1H	-601	-93	-219	1	0.9675	0.9972	0.9994	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 32
1I	-743	62	-156	1	0.9675	0.9970	0.9992	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 32
1J	-743	62	-249	1	0.9675	0.9970	0.9993	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 32
1K	-743	-53	-156	1	0.9675	0.9949	0.9992	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 32
1L	-743	-53	-249	1	0.9675	0.9949	0.9993	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 32
1M	-631	62	-156	1	0.9675	0.9974	0.9993	--	--	0.01	--	0.16	Snell. 'yx'= 32
1N	-631	62	-249	1	0.9675	0.9974	0.9994	--	--	0.01	--	0.23	Snell. 'yx'= 32
1O	-631	-53	-156	1	0.9675	0.9957	0.9993	--	--	0.01	--	0.15	Snell. 'yx'= 32
1P	-631	-53	-249	1	0.9675	0.9957	0.9994	--	--	0.01	--	0.22	Snell. 'yx'= 32
2	-1144	86	-340	1	0.9675	0.9933	0.9988	--	--	0.02	--	0.32	Snell. 'yx'= 32

ASTA NUM. 5 NI 136 NF 153 Lungh. 74.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

1E	0	-94	20	130	-15	38	10	1	0.01	0.00	0.02
1F	0	-94	26	130	-15	38	7	1	0.01	0.00	0.02
1G	0	-94	20	97	-15	26	10	1	0.01	0.00	0.01
1H	0	-94	26	97	-15	26	7	1	0.01	0.00	0.01
1I	0	-113	15	121	-21	35	12	1	0.02	0.00	0.02
1J	0	-113	31	121	-21	35	4	1	0.02	0.00	0.02
1K	0	-113	15	105	-21	29	12	1	0.02	0.00	0.01
1L	0	-113	31	105	-21	29	4	1	0.02	0.00	0.01
1M	0	-97	15	121	-21	35	12	1	0.02	0.00	0.02
1N	0	-97	31	121	-21	35	4	1	0.02	0.00	0.02
1O	0	-97	15	105	-21	29	12	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	-97	31	105	-21	29	4	1	0.02	0.00	0.01
2	0	-168	38	185	-20	52	14	1	0.02	0.00	0.02
1A	37	-109	20	130	-15	-10	19	1	0.01	0.00	0.01
1B	37	-109	26	130	-15	-10	14	1	0.01	0.00	0.01
1C	37	-109	20	97	-15	-10	19	1	0.01	0.00	0.01
1D	37	-109	26	97	-15	-10	14	1	0.01	0.00	0.01
1E	37	-86	20	130	-15	-10	19	1	0.01	0.00	0.01
1F	37	-86	26	130	-15	-10	14	1	0.01	0.00	0.01
1G	37	-86	20	97	-15	-10	19	1	0.01	0.00	0.01
1H	37	-86	26	97	-15	-10	14	1	0.01	0.00	0.01
1I	37	-106	15	121	-21	-10	23	1	0.02	0.00	0.02
1J	37	-106	31	121	-21	-10	10	1	0.02	0.00	0.01
1K	37	-106	15	105	-21	-10	23	1	0.02	0.00	0.02
1L	37	-106	31	105	-21	-10	10	1	0.02	0.00	0.01
1M	37	-89	15	121	-21	-10	23	1	0.02	0.00	0.02
1N	37	-89	31	121	-21	-10	10	1	0.02	0.00	0.01
1O	37	-89	15	105	-21	-10	23	1	0.02	0.00	0.02
1P	37	-89	31	105	-21	-10	10	1	0.02	0.00	0.01
2	37	-158	38	185	-20	-16	28	1	0.02	0.00	0.02
1A	74	-101	20	130	-15	-58	28	1	0.01	0.00	0.03
1B	74	-101	26	130	-15	-58	22	1	0.01	0.00	0.03
1C	74	-101	20	97	-15	-46	28	1	0.01	0.00	0.02
1D	74	-101	26	97	-15	-46	22	1	0.01	0.00	0.02
1E	74	-79	20	130	-15	-58	28	1	0.01	0.00	0.03
1F	74	-79	26	130	-15	-58	22	1	0.01	0.00	0.03
1G	74	-79	20	97	-15	-46	28	1	0.01	0.00	0.02
1H	74	-79	26	97	-15	-46	22	1	0.01	0.00	0.02
1I	74	-98	15	121	-21	-55	35	1	0.02	0.00	0.03
1J	74	-98	31	121	-21	-55	16	1	0.02	0.00	0.02
1K	74	-98	15	105	-21	-49	35	1	0.02	0.00	0.03
1L	74	-98	31	105	-21	-49	16	1	0.02	0.00	0.02
1M	74	-82	15	121	-21	-55	35	1	0.02	0.00	0.03
1N	74	-82	31	121	-21	-55	16	1	0.02	0.00	0.02
1O	74	-82	15	105	-21	-49	35	1	0.02	0.00	0.03
1P	74	-82	31	105	-21	-49	16	1	0.02	0.00	0.02
2	74	-148	38	185	-20	-85	42	1	0.02	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-116	-58	28	1	0.9675	0.9993	1.0002	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1B	-116	-58	22	1	0.9675	0.9993	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1C	-116	-46	28	1	0.9675	0.9993	1.0002	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1D	-116	-46	22	1	0.9675	0.9993	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1E	-94	-58	28	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1F	-94	-58	22	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1G	-94	-46	28	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1H	-94	-46	22	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1I	-113	-55	35	1	0.9675	0.9993	1.0002	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1J	-113	-55	16	1	0.9675	0.9993	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1K	-113	-49	35	1	0.9675	0.9993	1.0002	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1L	-113	-49	16	1	0.9675	0.9993	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1M	-97	-55	35	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1N	-97	-55	16	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1O	-97	-49	35	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1P	-97	-49	16	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
2	-168	-85	42	1	0.9675	0.9990	1.0002	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 32

ASTA NUM. 6 NI 134 NF 156 Lungh. 74.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-93	28	-61	13	-16	11	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-93	32	-61	13	-16	8	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-93	28	-91	13	-27	11	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-93	32	-91	13	-27	8	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	-63	28	-61	13	-16	11	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	-63	32	-61	13	-16	8	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	-63	28	-91	13	-27	11	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	-63	32	-91	13	-27	8	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-85	25	-70	15	-19	13	1	0.01	0.00	0.01	
1J	0	-85	35	-70	15	-19	6	1	0.01	0.00	0.01	
1K	0	-85	25	-82	15	-24	13	1	0.01	0.00	0.01	
1L	0	-85	35	-82	15	-24	6	1	0.01	0.00	0.01	

1M	0	-70	25	-70	15	-19	13	1	0.01	0.00	0.01
1N	0	-70	35	-70	15	-19	6	1	0.01	0.00	0.01
1O	0	-70	25	-82	15	-24	13	1	0.01	0.00	0.01
1P	0	-70	35	-82	15	-24	6	1	0.01	0.00	0.01
2	0	-127	50	-125	19	-35	15	1	0.02	0.00	0.02
1A	37	-85	28	-61	13	7	22	1	0.01	0.00	0.02
1B	37	-85	32	-61	13	7	18	1	0.01	0.00	0.01
1C	37	-85	28	-91	13	6	22	1	0.01	0.00	0.02
1D	37	-85	32	-91	13	6	18	1	0.01	0.00	0.01
1E	37	-55	28	-61	13	7	22	1	0.01	0.00	0.02
1F	37	-55	32	-61	13	7	18	1	0.01	0.00	0.01
1G	37	-55	28	-91	13	6	22	1	0.01	0.00	0.02
1H	37	-55	32	-91	13	6	18	1	0.01	0.00	0.01
1I	37	-77	25	-70	15	7	25	1	0.01	0.00	0.02
1J	37	-77	35	-70	15	7	15	1	0.01	0.00	0.01
1K	37	-77	25	-82	15	7	25	1	0.01	0.00	0.02
1L	37	-77	35	-82	15	7	15	1	0.01	0.00	0.01
1M	37	-63	25	-70	15	7	25	1	0.01	0.00	0.02
1N	37	-63	35	-70	15	7	15	1	0.01	0.00	0.01
1O	37	-63	25	-82	15	7	25	1	0.01	0.00	0.02
1P	37	-63	35	-82	15	7	15	1	0.01	0.00	0.01
2	37	-117	50	-125	19	11	34	1	0.02	0.00	0.03
1A	74	-78	28	-61	13	30	34	1	0.01	0.00	0.03
1B	74	-78	32	-61	13	30	29	1	0.01	0.00	0.02
1C	74	-78	28	-91	13	40	34	1	0.01	0.00	0.03
1D	74	-78	32	-91	13	40	29	1	0.01	0.00	0.02
1E	74	-48	28	-61	13	30	34	1	0.01	0.00	0.03
1F	74	-48	32	-61	13	30	29	1	0.01	0.00	0.02
1G	74	-48	28	-91	13	40	34	1	0.01	0.00	0.03
1H	74	-48	32	-91	13	40	29	1	0.01	0.00	0.02
1I	74	-70	25	-70	15	33	38	1	0.01	0.00	0.03
1J	74	-70	35	-70	15	33	24	1	0.01	0.00	0.02
1K	74	-70	25	-82	15	37	38	1	0.01	0.00	0.03
1L	74	-70	35	-82	15	37	24	1	0.01	0.00	0.02
1M	74	-55	25	-70	15	33	38	1	0.01	0.00	0.03
1N	74	-55	35	-70	15	33	24	1	0.01	0.00	0.02
1O	74	-55	25	-82	15	37	38	1	0.01	0.00	0.03
1P	74	-55	35	-82	15	37	24	1	0.01	0.00	0.02
2	74	-107	50	-125	19	58	52	1	0.02	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-93	30	34	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1B	-93	30	29	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1C	-93	40	34	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1D	-93	40	29	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1E	-63	30	34	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1F	-63	30	29	1	0.9675	0.9996	1.0000	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1G	-63	40	34	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1H	-63	40	29	1	0.9675	0.9996	1.0000	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1I	-85	33	38	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1J	-85	33	24	1	0.9675	0.9995	1.0000	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 32
1K	-85	37	38	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1L	-85	37	24	1	0.9675	0.9995	1.0000	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1M	-70	33	38	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1N	-70	33	24	1	0.9675	0.9996	1.0000	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'yx'= 32
1O	-70	37	38	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1P	-70	37	24	1	0.9675	0.9996	1.0000	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
2	-127	58	52	1	0.9675	0.9992	1.0001	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 32

ASTA NUM. 7 NI 130 NF 149 Lungh. 74.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-119	-28	130	16	38	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-119	-21	130	16	38	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-119	-28	98	16	26	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-119	-21	98	16	26	-11	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	-95	-28	130	16	38	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	-95	-21	130	16	38	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-95	-28	98	16	26	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	-95	-21	98	16	26	-11	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-115	-33	122	22	35	-5	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	-115	-16	122	22	35	-13	1	0.02	0.00	0.02	
1K	0	-115	-33	106	22	29	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-115	-16	106	22	29	-13	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	-99	-33	122	22	35	-5	1	0.02	0.00	0.02	
1N	0	-99	-16	122	22	35	-13	1	0.02	0.00	0.02	
1O	0	-99	-33	106	22	29	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	-99	-16	106	22	29	-13	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	-171	-41	186	21	52	-15	1	0.02	0.00	0.02	
1A	37	-111	-28	130	16	-10	-16	1	0.01	0.00	0.01	
1B	37	-111	-21	130	16	-10	-21	1	0.01	0.00	0.02	

1C	37	-111	-28	98	16	-10	-16	1	0.01	0.00	0.01
1D	37	-111	-21	98	16	-10	-21	1	0.01	0.00	0.02
1E	37	-88	-28	130	16	-10	-16	1	0.01	0.00	0.01
1F	37	-88	-21	130	16	-10	-21	1	0.01	0.00	0.02
1G	37	-88	-28	98	16	-10	-16	1	0.01	0.00	0.01
1H	37	-88	-21	98	16	-10	-21	1	0.01	0.00	0.02
1I	37	-107	-33	122	22	-10	-11	1	0.02	0.00	0.01
1J	37	-107	-16	122	22	-10	-25	1	0.02	0.00	0.02
1K	37	-107	-33	106	22	-10	-11	1	0.02	0.00	0.01
1L	37	-107	-16	106	22	-10	-25	1	0.02	0.00	0.02
1M	37	-91	-33	122	22	-10	-11	1	0.02	0.00	0.01
1N	37	-91	-16	122	22	-10	-25	1	0.02	0.00	0.02
1O	37	-91	-33	106	22	-10	-11	1	0.02	0.00	0.01
1P	37	-91	-16	106	22	-10	-25	1	0.02	0.00	0.02
2	37	-161	-41	186	21	-17	-30	1	0.02	0.00	0.02
1A	74	-103	-28	130	16	-58	-24	1	0.01	0.00	0.03
1B	74	-103	-21	130	16	-58	-31	1	0.01	0.00	0.03
1C	74	-103	-28	98	16	-47	-24	1	0.01	0.00	0.02
1D	74	-103	-21	98	16	-47	-31	1	0.01	0.00	0.02
1E	74	-80	-28	130	16	-58	-24	1	0.01	0.00	0.03
1F	74	-80	-21	130	16	-58	-31	1	0.01	0.00	0.03
1G	74	-80	-28	98	16	-47	-24	1	0.01	0.00	0.02
1H	74	-80	-21	98	16	-47	-31	1	0.01	0.00	0.02
1I	74	-100	-33	122	22	-55	-18	1	0.02	0.00	0.03
1J	74	-100	-16	122	22	-55	-37	1	0.02	0.00	0.03
1K	74	-100	-33	106	22	-49	-18	1	0.02	0.00	0.02
1L	74	-100	-16	106	22	-49	-37	1	0.02	0.00	0.03
1M	74	-83	-33	122	22	-55	-18	1	0.02	0.00	0.03
1N	74	-83	-16	122	22	-55	-37	1	0.02	0.00	0.03
1O	74	-83	-33	106	22	-49	-18	1	0.02	0.00	0.02
1P	74	-83	-16	106	22	-49	-37	1	0.02	0.00	0.03
2	74	-151	-41	186	21	-86	-45	1	0.02	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-119	-58	-24	1	0.9675	0.9993	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1B	-119	-58	-31	1	0.9675	0.9993	1.0002	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1C	-119	-47	-24	1	0.9675	0.9993	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1D	-119	-47	-31	1	0.9675	0.9993	1.0002	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1E	-95	-58	-24	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1F	-95	-58	-31	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1G	-95	-47	-24	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1H	-95	-47	-31	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1I	-115	-55	-18	1	0.9675	0.9993	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1J	-115	-55	-37	1	0.9675	0.9993	1.0002	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'yx'= 32
1K	-115	-49	-18	1	0.9675	0.9993	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1L	-115	-49	-37	1	0.9675	0.9993	1.0002	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1M	-99	-55	-18	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1N	-99	-55	-37	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1O	-99	-49	-18	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1P	-99	-49	-37	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
2	-171	-86	-45	1	0.9675	0.9990	1.0002	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'yx'= 32

ASTA NUM. 8 NI 128 NF 152 Lungh. 74.0 cm SEZ. 1 Rc B= 12.0 H= 6.0 s= 0.8 t= 0.8 cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica — Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-95	-34	-62	-14	-16	-10	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-95	-30	-62	-14	-16	-13	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-95	-34	-93	-14	-28	-10	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-95	-30	-93	-14	-28	-13	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	-64	-34	-62	-14	-16	-10	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	-64	-30	-62	-14	-16	-13	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	-64	-34	-93	-14	-28	-10	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	-64	-30	-93	-14	-28	-13	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-87	-37	-71	-17	-20	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1J	0	-87	-27	-71	-17	-20	-15	1	0.01	0.00	0.01	
1K	0	-87	-37	-84	-17	-24	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1L	0	-87	-27	-84	-17	-24	-15	1	0.01	0.00	0.01	
1M	0	-71	-37	-71	-17	-20	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1N	0	-71	-27	-71	-17	-20	-15	1	0.01	0.00	0.01	
1O	0	-71	-37	-84	-17	-24	-8	1	0.01	0.00	0.01	
1P	0	-71	-27	-84	-17	-24	-15	1	0.01	0.00	0.01	
2	0	-129	-54	-127	-21	-36	-19	1	0.02	0.00	0.02	
1A	37	-87	-34	-62	-14	7	-21	1	0.01	0.00	0.02	
1B	37	-87	-30	-62	-14	7	-25	1	0.01	0.00	0.02	
1C	37	-87	-34	-93	-14	6	-21	1	0.01	0.00	0.02	
1D	37	-87	-30	-93	-14	6	-25	1	0.01	0.00	0.02	
1E	37	-56	-34	-62	-14	7	-21	1	0.01	0.00	0.02	
1F	37	-56	-30	-62	-14	7	-25	1	0.01	0.00	0.02	
1G	37	-56	-34	-93	-14	6	-21	1	0.01	0.00	0.02	
1H	37	-56	-30	-93	-14	6	-25	1	0.01	0.00	0.02	
1I	37	-79	-37	-71	-17	7	-18	1	0.01	0.00	0.01	
1J	37	-79	-27	-71	-17	7	-29	1	0.01	0.00	0.02	

1K	37	-79	-37	-84	-17	7	-18	1	0.01	0.00	0.01
1L	37	-79	-27	-84	-17	7	-29	1	0.01	0.00	0.02
1M	37	-64	-37	-71	-17	7	-18	1	0.01	0.00	0.01
1N	37	-64	-27	-71	-17	7	-29	1	0.01	0.00	0.02
1O	37	-64	-37	-84	-17	7	-18	1	0.01	0.00	0.01
1P	37	-64	-27	-84	-17	7	-29	1	0.01	0.00	0.02
2	37	-119	-54	-127	-21	11	-39	1	0.02	0.00	0.03
1A	74	-79	-34	-62	-14	30	-33	1	0.01	0.00	0.02
1B	74	-79	-30	-62	-14	30	-38	1	0.01	0.00	0.03
1C	74	-79	-34	-93	-14	41	-33	1	0.01	0.00	0.02
1D	74	-79	-30	-93	-14	41	-38	1	0.01	0.00	0.03
1E	74	-48	-34	-62	-14	30	-33	1	0.01	0.00	0.02
1F	74	-48	-30	-62	-14	30	-38	1	0.01	0.00	0.03
1G	74	-48	-34	-93	-14	41	-33	1	0.01	0.00	0.02
1H	74	-48	-30	-93	-14	41	-38	1	0.01	0.00	0.03
1I	74	-71	-37	-71	-17	33	-28	1	0.01	0.00	0.02
1J	74	-71	-27	-71	-17	33	-42	1	0.01	0.00	0.03
1K	74	-71	-37	-84	-17	38	-28	1	0.01	0.00	0.02
1L	74	-71	-27	-84	-17	38	-42	1	0.01	0.00	0.03
1M	74	-56	-37	-71	-17	33	-28	1	0.01	0.00	0.02
1N	74	-56	-27	-71	-17	33	-42	1	0.01	0.00	0.03
1O	74	-56	-37	-84	-17	38	-28	1	0.01	0.00	0.02
1P	74	-56	-27	-84	-17	38	-42	1	0.01	0.00	0.03
2	74	-109	-54	-127	-21	58	-59	1	0.02	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	----------											
	daN	daN*m											
1A	-95	30	-33	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1B	-95	30	-38	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1C	-95	41	-33	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1D	-95	41	-38	1	0.9675	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1E	-64	30	-33	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1F	-64	30	-38	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1G	-64	41	-33	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1H	-64	41	-38	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1I	-87	33	-28	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1J	-87	33	-42	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1K	-87	38	-28	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1L	-87	38	-42	1	0.9675	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1M	-71	33	-28	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1N	-71	33	-42	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
1O	-71	38	-28	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'yx'= 32
1P	-71	38	-42	1	0.9675	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'yx'= 32
2	-129	58	-59	1	0.9675	0.9992	1.0002	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'yx'= 32