



DESIGN TO USERS

Relazione strutture e fascicoli di calcolo

544 2 PE RS 01 a 15 aprile 2026
20 maggio 2026 rev a

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

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

Località Piazza Prealpi 1

Job n° 544-2

LICENZA D'USO SOFTWARE

Ragione Sociale: **NOZZA BIELLI ING. PIERANGELO**

Indirizzo: **VIA CURIEL, 5 - SAN MAURIZIO LAMBRO**

CAP: **20093**

Città: **COLOGNO MONZESE**

Prov.: **MI**

Telefono: **02.36634869**

Fax: **02.78623792**

Email: **pierangelo.nozzabielli@gmail.com**

Partita IVA: **02664570161**

Codice Fiscale: **NZZPNG70A21A794I**

DATI RELATIVI ALL'INSTALLAZIONE DEI PROGRAMMI (se diversi da quelli di fatturazione)

Nominativo

Indirizzo (Via, n°, CAP, città, prov. e tel.):

DESCRIZIONE PROGRAMMI

TITOLO PROGRAMMA	AUTORE / DISTRIBUT.	VERS.	N° LICENZA D'USO	DECORRENZA LICENZA D'USO	SCADENZA ASSIST./ MANUT.
MASTERSAP TOP	AMV	38,20	31136	13/01/2000	31/08/2026
ANALISI NON LINEARE TOP	AMV	38,20	31136	13/01/2000	31/08/2026
BIM TOP	AMV	38,20	31136	10/10/2017	31/08/2026
SOLUTORE PUSHOVER TOP	AMV	38,20	31136	07/11/2011	31/08/2026
MASTERARM TOP	AMV	38,20	31136	13/01/2000	31/08/2026
MASTERESIST TOP	AMV	38,20	31136	07/11/2011	31/08/2026
MASTERMURI TOP	AMV	38,20	31136	02/09/2009	31/08/2026
MASTERLEGNO TOP	AMV	38,20	31136	12/03/2014	31/08/2026
MASTERSTEEL TOP	AMV	38,20	31136	12/03/2014	31/08/2026
MASTERNODO TOP	AMV	38,20	31136	23/02/2012	31/08/2026
CAD C.A. TRAVI/PILASTRI E VIEW	AMV	38,20	31137	13/01/2000	31/08/2026
VERIFICHE RINFORZI	AMV	38,20	36437	07/11/2011	31/08/2026
VERIFICHE C.A. T.A./SL./S.L.U	AMV	38,20	31138	13/01/2000	31/08/2026
SOLAI TOP	AMV	38,20	36778	15/11/2012	31/08/2026
MASTERSAP 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
BUCKLING E NON LINEARITA' 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
BIM 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
MECCANISMI LOCALI 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
ANALISI PUSHOVER 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
MASTERARM 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
MASTERESIST 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
MASTERMURI 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
MASTERLEGNO 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
VERIFICA ASTE E NODI IN ACCIAIO 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
DISEGNO C.A. 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
IDEASTATICA CHECKBOT 4U	AMV	38,20	31136	07/07/2025	31/08/2026
VERIFICHE RINFORZI 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
VERIFICHE C.A. 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026
PROGETTO SOLAI 4U	AMV	38,20	31136	15/05/2024	31/08/2026

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

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

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

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

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

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

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

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

E' importante segnalare, forse ancora con maggior rilievo, che l'affidabilità del programma trova riscontro anche nei risultati delle prove di collaudo eseguite su sistemi progettati con MasterSap. I verbali di collaudo (per alcuni progetti di particolare importanza i risultati sono disponibili anche nella letteratura tecnica) documentano che i risultati delle prove, sia in campo statico che dinamico, sono corrispondenti con quelli dedotti dalle analisi numeriche, anche per merito della possibilità di dar luogo, con MasterSap, a raffinate modellazioni delle strutture. In MasterSap sono presenti moltissime procedure di controllo e filtri di autodia-gnostica. In fase di input, su ogni dato, viene eseguito un controllo di compatibilità. Un'ulteriore procedura di controllo può essere lanciata dall'utente in modo da individuare tutti gli errori gravi o gli eventuali difetti della modellazione. Analoghi controlli vengono eseguiti da MasterSap in fase di calcolo prima della preparazione dei dati per il solutore. I dati trasferiti al solutore sono facilmente consultabili attraverso la lettura del file di input in formato XML, leggibili in modo immediato dall'utente. Apposite procedure di controllo sono predisposte per i programmi di dimensionamento per l'acciaio, legno, alluminio, muratura etc. Tali controlli riguardano l'esito della verifica: vengono segnalati, per via numerica e grafica (vedi esempio a fianco), i casi in contrasto con le comuni tecniche costruttive e gli errori di dimensionamento (che bloccano lo sviluppo delle fasi successive della progettazione, ad esempio il disegno esecutivo). Nei casi previsti dalla norma, ad esempio qualora contemplato dalle disposizioni sismiche in applicazione, vengono eseguiti i controlli sulla geometria strutturale, che vengono segnalati con la stessa modalità dei difetti di progettazione.

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

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

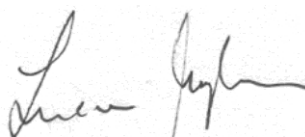
Per gli edifici è possibile, per ogni piano, a partire dalle fondazioni, conoscere la risultante delle azioni verticali orizzontali. Analoghi risultati sono disponibili per i vincoli esterni.

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

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

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

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



Intervento:

STRUTTURA PORTA IMPIANTI IN COPERTURA

Relazione di calcolo delle strutture

Il Progettista

1. PREMESSA

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

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

La struttura secondaria è costituita da n. 4 profilati IPE 160 incernierati agli estremi all'anima delle HEB 180.

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

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

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

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

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

CARICHI E SOVRACCARICHI

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

3. DATI DI PROGETTO ED AZIONI SULLA STRUTTURA

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

Carichi permanenti G_2

Peso stimato macchina da installare 15 kN per un'impronta di poco più di 4 mq:
si adotta un carico di 350 daN/mq (0,035 daN/cm²), applicato cautelativamente su tutta la superficie individuata dalle quattro IPE 160 (4,05 mt. x 1,80 mt = 7,29 mq)

Carichi variabili Q:

Tab. 3.1.II - Valori dei sovraccarichi per le diverse categorie d'uso delle costruzioni

Cat.	Ambie nti	q_k [kN/ m ²]	Q_k [k N]	H_k [kN/m]
H-I- K	Coperture			
	Cat. H Coperture accessibili per sola manutenzione e riparazione	0,50	1,20	1,00
	Cat. I Coperture praticabili di ambienti di categoria d'uso compresa fra A e D	secondo categorie di appartenenza		
	Cat. K Coperture per usi speciali, quali impianti, eliporti.	da valutarsi caso per caso		

Sovraccarico per sola manutenzione: 0,005 daN/cm²

Carichi inseriti nel software:

Carico distribuito con riferimento globale Z, agente sulla lunghezza reale
Valori espressi in daN/cm²

Descrizione	Cod.	Cond. carico	Tipo Azione/categoria	Val. iniz.	Dist.iniz. nodo I	Val. finale	Dist.fin. nodo I	Aliq.inerz.	Aliq.inerz. SLD
Permanente IMPIANTO MECCANICO	1	Condizione 1	Permanente: Permanente portato	-0.035000	0.000	-0.035000	0.000	1.0000	1.0000
Categoria H - Coperture accessibili per sola manutenzione e riparazione	2	Condizione 2	Variabile: Domestici e residenziali	-0.005000	0.000	-0.005000	0.000	0.0000	0.0000

4. COMBINAZIONI DI CARICO

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

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

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

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

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

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

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

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

dove:

- G_k = valore caratteristico delle azioni permanenti
- P_k = valore caratteristico della forza di precompressione
- Q_{1k} = valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione
- Q_{ik} = valore caratteristico dell'i-esima azione variabile
- γ_g = coeff. parziale = 1.3 (1.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza)
- γ_p = coeff. parziale = 0.9 (1.2 se il suo contributo diminuisce la sicurezza)
- γ_q = coeff. parziale = 1.5 (0.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza)
- Stato Limite di Esercizio (SLE):

Le combinazioni previste per gli SLE sono le seguenti:

$F_r = G_k + P_k + Q_{1k} + \sum_i (\psi_{0i} Q_{ik})$	combinazione rara
$F_f = G_k + P_k + \psi_{11} Q_{1k} + \sum_i (\psi_{2i} Q_{ik})$	combinazione frequente
$F_q = G_k + P_k + \sum_i (\psi_{2i} Q_{ik})$	combinazione quasi permanente

dove:

ψ_{1i} = coeff. atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattali di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
 ψ_{2i} = coeff. atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei

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

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

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

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE D'ESERCIZIO

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

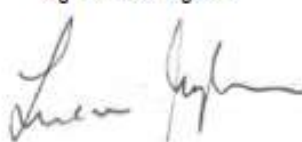
Le altre procedure di calcolo, oltre a MasterSap, seguono la medesima impostazione teorica e lo stesso procedimento di validazione.

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

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

AMV s.r.l.

Amministratore Unico
Ing. Luciano Migliorini



5. MODELLAZIONE STRUTTURALE

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

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

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

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

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

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

Presentazione del modello strutturale e sue proprietà

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

- Modelli strutturali
- Eventuali sconnessioni
- Sezioni impiegate

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

I NODI

La struttura è individuata da nodi riportati in coordinate.

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

Si può intervenire sui gradi di libertà bloccando uno o più gradi. I blocchi vengono applicate nella direzione della terna locale del nodo.

Le relazioni complesse creano un legame tra uno o più gradi di libertà di un nodo detto slave con quelli di un altro nodo detto master. Esistono tre tipi di relazioni complesse.

Le relazioni di tipo link prescrivono l'uguaglianza tra gradi di libertà analoghi di nodi diversi. Specificare una relazione di tipo link significa specificare il nodo slave assieme ai gradi di libertà che partecipano al vincolo ed il nodo master. I gradi di libertà slave saranno eguagliati ai rispettivi gradi di libertà del nodo master.

La relazione di piano rigido prescrive che il nodo slave appartiene ad un piano rigido e quindi che i due spostamenti in piano e la rotazione normale al piano sono legati ai tre parametri di roto-traslazione rigida di un piano.

Il Corpo rigido prescrive che il nodo slave fa parte di un corpo rigido e tutti e sei i suoi gradi di libertà sono legati ai sei gradi di libertà posseduti dal corpo rigido (i gradi di libertà del suo nodo master).

I MATERIALI

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

LE SEZIONI

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

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

I CARICHI

I carichi agenti sulla struttura possono essere suddivisi in carichi nodali e carichi elementari. I carichi nodali sono forze e coppie concentrate applicate ai nodi della discretizzazione. I carichi elementari sono forze, coppie e sollecitazioni termiche.

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

GLI ELEMENTI FINITI

ELEMENTO FRAME (TRAVE E PILASTRO, TRAVE DI FONDAZIONE)

L'elemento frame implementa il modello della trave nello spazio tridimensionale. E' caratterizzato da 2 nodi principali I e J posti alle sue estremità ed un nodo geometrico facoltativo K che serve solamente a fissare univocamente la posizione degli assi locali.

L'elemento frame possiede 12 gradi di libertà.

Ogni elemento viene riferito a una terna locale destra x, y, z. L'elemento frame supporta varie opzioni tra cui:

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

L'elemento frame supporta i seguenti carichi:

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

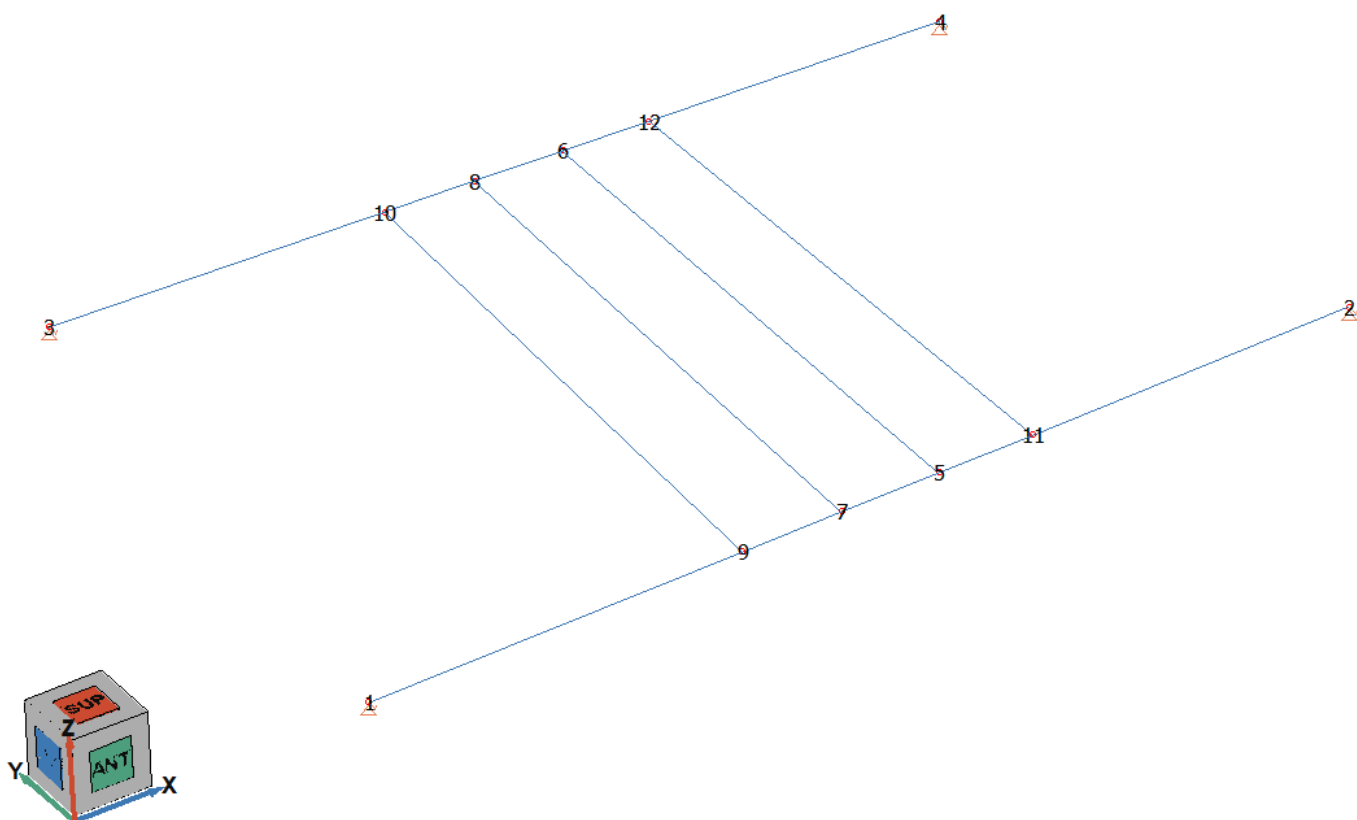
I gruppi formati da elementi del tipo trave riportano, in ordine, i numeri dei nodi iniziale (I), finale (J) e di riferimento (K), la situazione degli svincoli ai nodi I e J (indicate in legenda eventuali situazioni diverse dall'incastro perfetto ad entrambi i nodi), i codici dei materiali e delle sezioni, eventuali offset strutturali o conci rigidi applicati. Un'ulteriore tabella riporta anche eventuali valori di offset architettonici.

Per ogni asta vengono riportati i carichi applicati: ogni carico è identificato dal suo codice e da un moltiplicatore.

I gruppi relativi all'elemento trave di fondazione riportano informazioni analoghe. È indicata la caratteristica del suolo, la larghezza di contatto con il terreno e il numero di suddivisioni interne. Per la trave di fondazione il programma abilita automaticamente solo i gradi di libertà relativi alla rotazione intorno agli assi globali X, Y e alla traslazione secondo Z, bloccando gli altri gradi di libertà. Ogni trave di fondazione è suddivisa in un numero adeguato di parti (aste). Ogni singola asta interagisce con il terreno mediante un elemento finito del tipo vincolo elastico alla traslazione verticale t_Z convergente ai suoi nodi (vedi figura), il cui valore di rigidezza viene determinato da programma moltiplicando la costante di sottofondo assegnata dall'utente per l'area di contatto con il terreno in corrispondenza del nodo.

I tipi di carichi ammessi sono solo di tipo distribuito f_Z , f_V , f_Y . Inoltre accade che:

$V_i = V_f$; $d_i = d_f = 0$, ovvero il carico è di tipo rettangolare esteso per tutta la lunghezza della trave.



Modello strutturale

6. PRESENTAZIONE DEI RISULTATI

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

- Deformazioni
- Frecce
- Sollecitazioni

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

ANALISI STATICA LINEARE

L'analisi statica lineare è la più comune e tradizionale delle analisi strutturali possibili. L'aggettivo statica sottintende che i carichi applicati non dipendono dal tempo o più esattamente variano molto lentamente tra l'istante iniziale di applicazione t_0 e l'istante finale di osservazione t_f (carichi quasi-statici).

Ipotizzando inoltre che la forza di reazione interna dipenda linearmente dagli spostamenti, attraverso una matrice di rigidezza costante K e che le forze esterne siano costituite da carichi indipendenti dallo spostamento, si ottiene l'equazione di equilibrio classica per i problemi quasi statici lineari

$$KU = F$$

dove K è la matrice di rigidezza, U è il vettore delle deformazioni nodali, F è il vettore dei carichi.

E' bene ricordare che la linearità della risposta strutturale deriva da almeno due grandi semplificazioni: l'ipotesi di elasticità lineare del materiale (linearità materiale) e l'ipotesi di piccolezza degli spostamenti e delle deformazioni (linearità geometrica).

Nell'analisi sismica con il metodo statico equivalente, le corrispondenti forze inerziali vengono automaticamente aggiunte agli altri carichi eventualmente presenti sulla struttura.

Note le deformazioni vengono calcolate le sollecitazioni.

DEFORMATE

Per ogni combinazione di carico e per tutti i nodi non completamente bloccati il programma calcola spostamenti (unità di misura L) e rotazioni (radianti). Viene anche rappresentata la deformata in luce dell'asta che riproduce il comportamento di una funzione polinomiale di quarto grado. Gli spostamenti sono positivi se diretti nel verso degli assi globali $X Y Z$, le rotazioni positive se antiorarie rispetto all'asse di riferimento, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (vedi figura a lato).

Viene anche determinato il valore massimo assoluto (con segno) di ogni singola deformazione e il valore massimo dello spostamento nello spazio (radice quadrata della somma dei quadrati degli spostamenti).

ASPETTI PARTICOLARI DELL'ANALISI DINAMICA

Nella stampa degli autovettori vengono riportati i relativi risultati, pertinenti ad ogni nodo.

Nel calcolo della risposta spettrale vengono determinate, per ogni verso del sisma, le deformazioni relative ai vari modi di vibrare e la corrispondente media quadratica. Tali risultati vengono successivamente combinati e danno luogo ad uno o più inviluppi in relazione a quanto imposto dall'utente nella fase iniziale di intestazione del lavoro.

Nel caso dell'applicazione dell'Ordinanza 3431 (ex 3272) vengono anche determinate le deformazioni allo stato limite ultimo, che risultano amplificate per effetto dei fattori di struttura q rassegnati alle due direzioni orizzontali e a quella verticale.

TRAVI, PILASTRI E TRAVI DI FONDAZIONE

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

- F_x = forza assiale nella direzione locale x ;
 - F_y = taglio nella direzione locale y ;
 - F_z = taglio nella direzione locale z ;
 - M_x = momento torcente attorno all'asse locale x ;
 - M_y = momento flettente attorno all'asse locale y ;
-

- M_z = momento flettente attorno all'asse locale z ,
con le seguenti convenzioni sui segni:
- forze positive se concordi con gli assi locali (F);
- momenti positivi se antiorari rispetto gli assi locali, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo ($F \cdot L$).

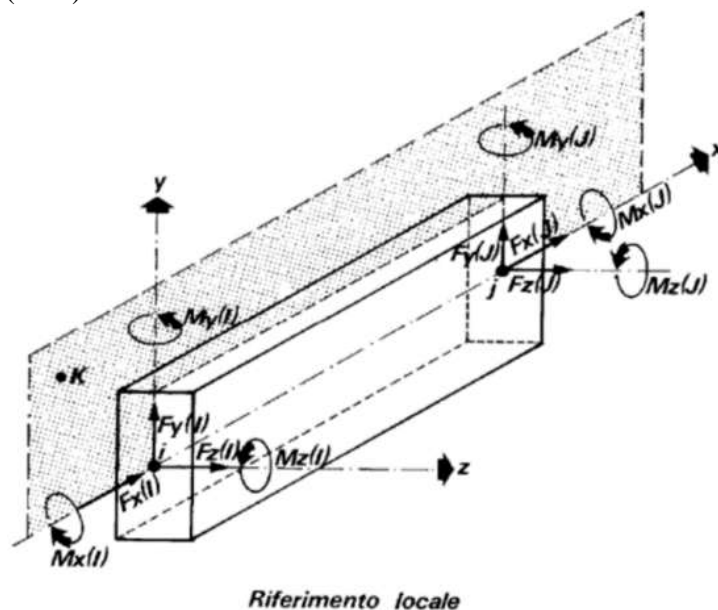
Tali convenzioni sono caratteristiche dei codici di calcolo numerico e sono mantenute soltanto nelle stampe globali. Nelle rappresentazioni grafiche e nelle stampe delle verifiche di sicurezza vengono invece adottate le convenzioni tipiche della Scienza delle Costruzioni.

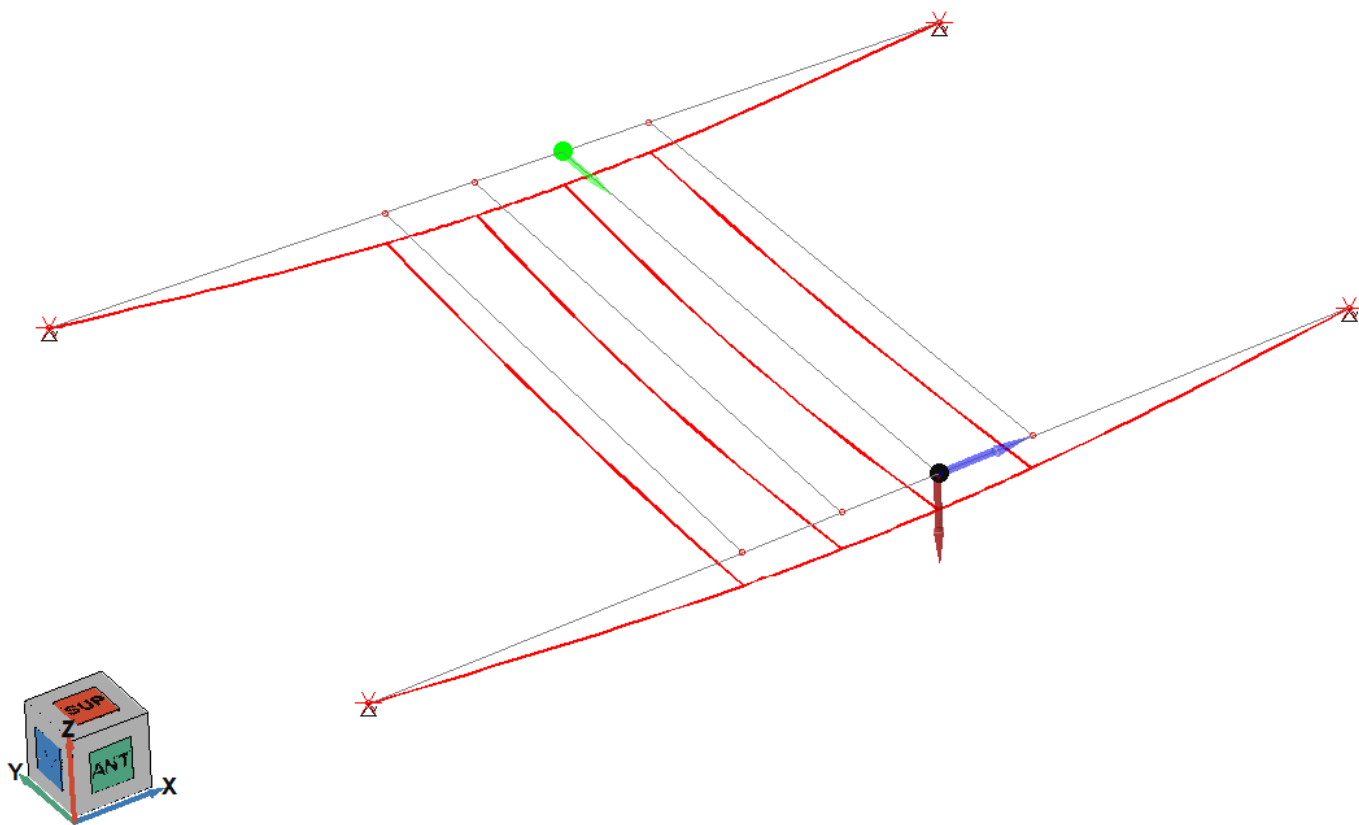
In caso di analisi sismica con il metodo statico equivalente viene riportato un prospetto riguardante il peso sismico del gruppo, le coordinate baricentriche relative, il coefficiente di distribuzione globale del gruppo funzione della sua quota, il coefficiente globale ricavato dal precedente in base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

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

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

- F_y = taglio nella direzione locale y (F);
- M_x = momento torcente attorno asse locale x ($F \cdot L$);
- M_z = momento flettente attorno asse locale z ($F \cdot L$);
- U_z = spostamento lungo Z (L);
- r_X = rotazione intorno X (rad);
- r_Y = rotazione intorno Y (rad);
- pressione sul suolo (F/L^2).





Deformata Statica [cm]

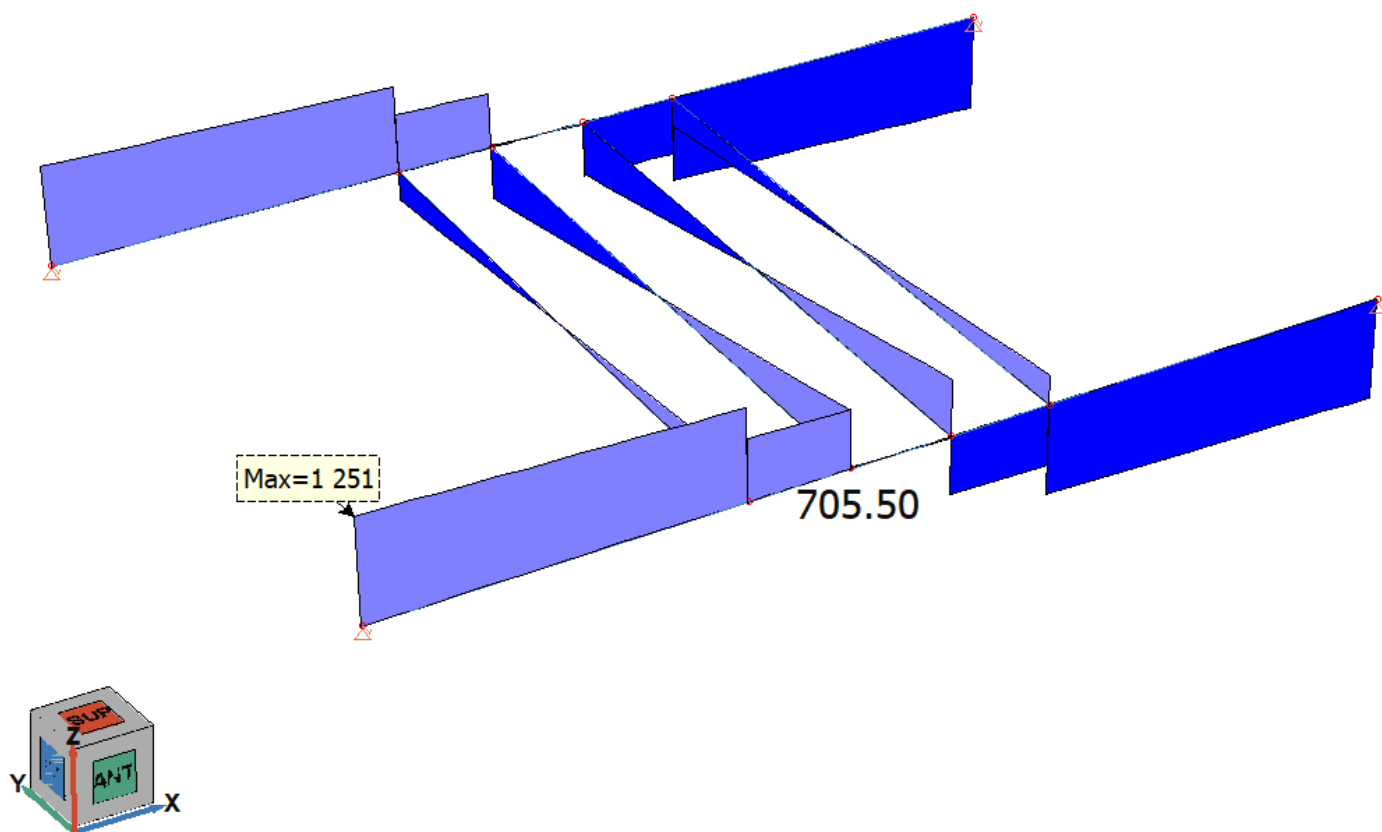
Massime deformazioni al nodo 5 $d=1.2945$ $dx=0.0000$ $dy=-0.0000$ $dz=-1.2945$

Direzione x: nodo 5 $dx=0.0000$ $dy=-0.0000$ $dz=-1.2945$

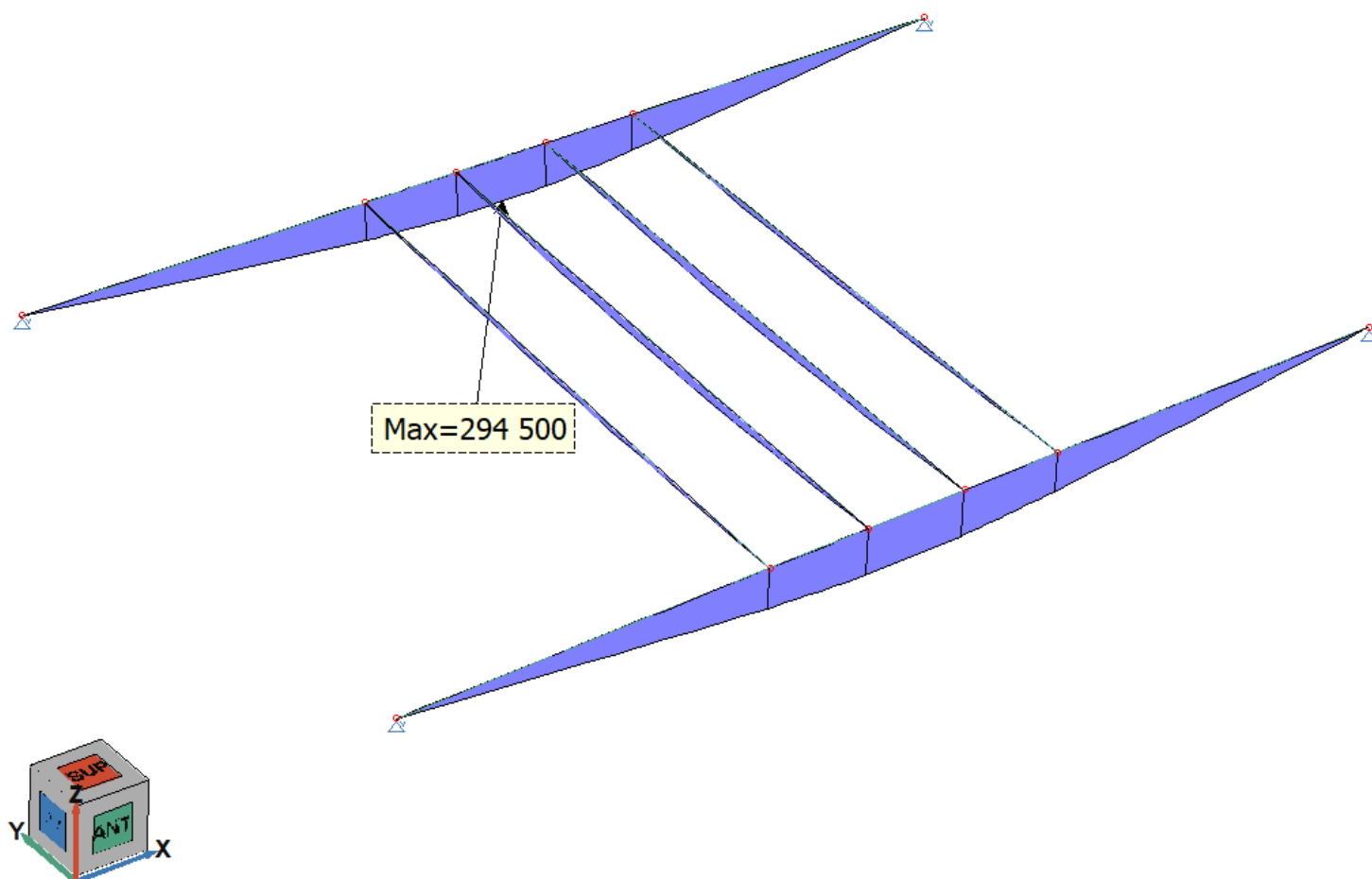
Direzione y: nodo 6 $dy=-0.0000$ $dx=0.0000$ $dz=-1.2945$

Direzione z: nodo 5 $dz=-1.2945$ $dx=0.0000$ $dy=-0.0000$

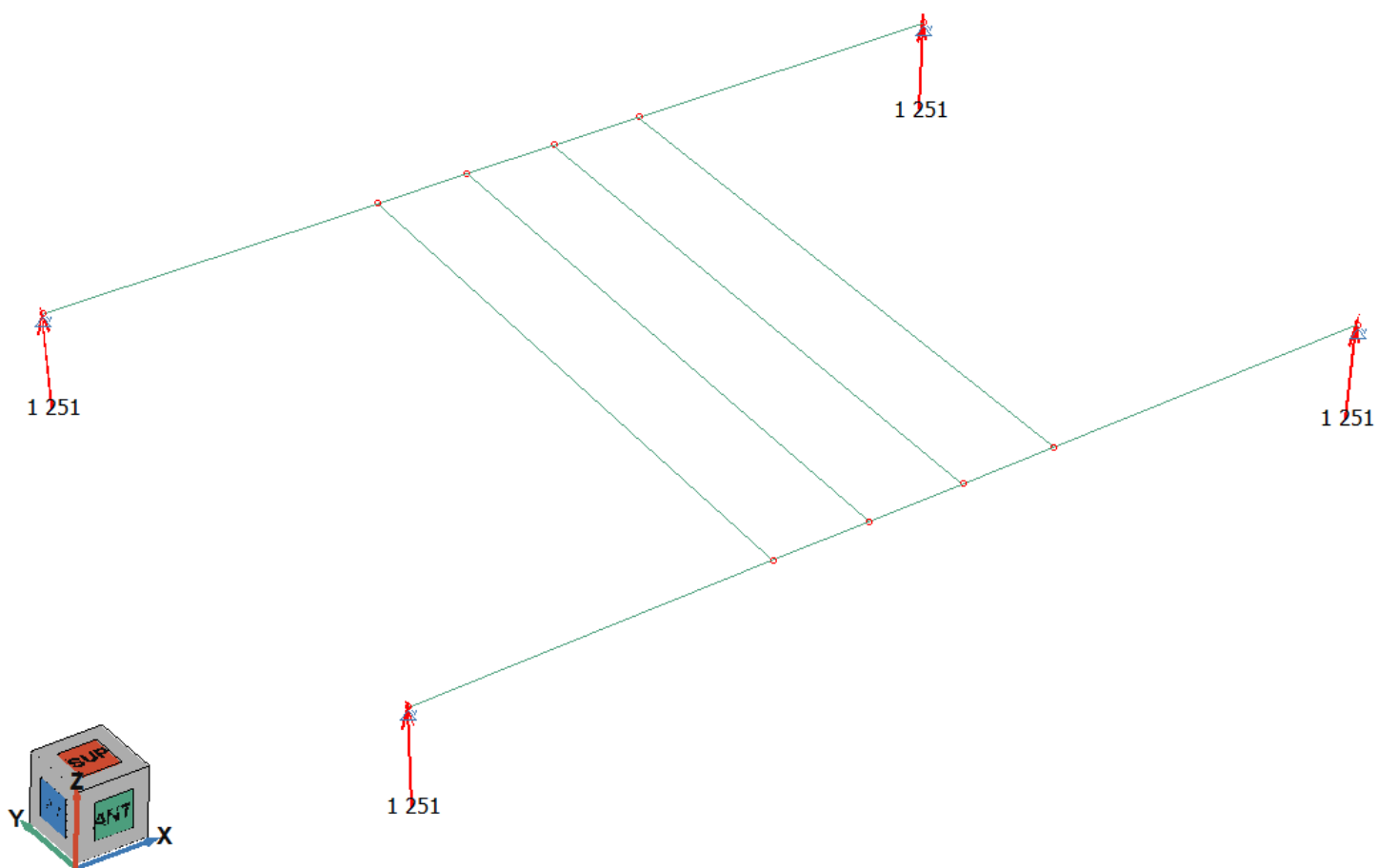
Valore max = 1,3



Azione Tagliante F_y [daN]
HEB 180 Valore max = 1.251
IPE 140 = 706



Azione Flettente M_z [daNcm]
Valore max = 294.000



Reazioni Vincolari [daN]
Valore max = 1.251

7. VERIFICA SICUREZZA ELEMENTI

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

VERIFICHE DI OPERE IN CEMENTO ARMATO

TRAVI, PILASTRI, SETTI E TRAVI DI FONDAZIONE

Fra le informazioni di testa per le travi è segnalata la travata di appartenenza, la componente del peso proprio e il carico medio. Per i soli pilastri oltre al numero strutturale dell'asta è anche indicato l'eventuale numero di pilastrata.

Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z . Vengono riportate, in ordine:

- NC: numero della combinazione di carico;
- x : ascissa di calcolo (cm);
- Per i soli pilastri, per le combinazioni sismiche e nei casi in cui va applicata la gerarchia delle resistenze, vengono inserite due colonne αM_y e αM_z che riportano i valori dei moltiplicatori delle sollecitazioni M_y ed M_z .
- in sequenza F_x, F_y, F_z (F); M_x, M_y, M_z (F*m).

NB: Per elementi trave di fondazione F_x, F_z, M_y sono generalmente nulli.

Le convenzioni adottate sui segni delle sollecitazioni sono:

- F_x (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- F_y (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- F_z (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- M_x (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- M_y (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z ;
- M_z (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y .

Compaiono poi nel tabulato gli ulteriori risultati:

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

NB: La sezione di due reggistaffe contribuisce in tutti quattro i valori di armatura; per i pilastri circolari viene determinata e stampata l'armatura totale distribuita uniformemente su tutta la circonferenza;

- campo (di rottura): rappresenta il campo di rottura determinato dalla procedura di verifica; nel caso delle travi, qualora sia stata deselezionata la verifica a sforzo normale, il campo di rottura viene sostituito dal rapporto x/d ;
- indice di resistenza a presso-tensoflessione (F_x, M_y, M_z): rappresenta il moltiplicatore delle sollecitazioni allo s.l.u., ovvero il rapporto fra la sollecitazione agente e quella resistente;
- indice di resistenza a taglio/torsione (Bielle): rappresenta l'indice di resistenza delle bielle compresse sollecitate a taglio e/o torsione;
- indice di resistenza a taglio/torsione (V, M_x): rappresenta l'indice di resistenza "taglio e torsione" per elementi che non necessitano di armatura trasversale;
- indice di resistenza a scorrimento: riporta l'indice di resistenza che si ricava dal rapporto fra la resistenza a scorrimento (vedi § 7.4.4.5.2.1 delle NTC/2018) e la sollecitazione di taglio.
- $aswta, aswto$: in cm^2/m rappresenta l'area di armatura per unità di lunghezza derivante, rispettivamente, dall'effetto di taglio e torsione;
- passo staffe: in cm rappresenta il passo delle staffe derivante da $aswta$ e $aswto$ e dall'applicazione dei minimi di normativa;

Viene evidenziata, su una riga conclusiva apposita, l'involuppo delle armature in grado di resistere a tutte le situazioni. Per la sezione rettangolare viene riportata l'armatura aggiuntiva effettiva sui quattro lati, detraendo dall'armatura

totale quella dei reggistaffe. Per la sezione circolare è invece sempre riportato il valore totale distribuito. Viene infine indicato il passo delle staffe calcolato o di normativa.

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

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

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

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

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

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

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

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

Vengono indicate:

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

Considerazioni per l'analisi dinamica.

I risultati dinamici considerati sono quelli ottenuti per inviluppo, a seconda della modalità scelta. Si possono generare diverse combinazioni risultanti (sovrapposizione degli effetti statici e degli effetti dinamici) indicate nei tabulati con delle lettere.

Per quanto riguarda gli effetti dinamici si tenga presente che il segno degli inviluppi è sempre positivo e che le norme impongono che tali risultati siano considerati anche con segno opposto.

I RISULTATI PER I PLINTI

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

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

Viene indicato:

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

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

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

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

I RISULTATI PER TRAVI E PILASTRI

Il tabulato riporta:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza F_x , F_y , F_z (F), M_x , M_y , M_z (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

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

Vengono poi riportate:

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

Il potenziale svergolamento viene indagato solo per sezioni a I. Viene riportato il valore di χ_{LT} , che determina il momento resistente di progetto. La stabilità euleriana comporta la determinazione di tre coefficienti χ_{min} , χ_y , χ_z . Il tabulato propone:

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

VERIFICA EC3

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

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

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

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	0	1251	0	0	0	0	--	0.04	0.00	0.00	
1	106	0	1180	0	0	0	1291	1	0.04	0.00	0.10	
1	212	0	1109	0	0	-0	2507	1	0.04	0.00	0.20	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

[illegible]

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

```

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

```

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	0	1251	0	0	0	0	--	0.04	0.00	0.00	
1	106	0	1180	0	0	-0	1291	1	0.04	0.00	0.10	
1	212	0	1109	0	0	-0	2507	1	0.04	0.00	0.20	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

[illegible]

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

```

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

```

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	-1109	-0	0	-0	2507	1	0.04	0.00	0.20	
1	106	-0	-1180	-0	0	0	1291	1	0.04	0.00	0.10	
1	212	-0	-1251	-0	0	0	0	--	0.04	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

categoria: p.p. y Permanente Domestici gy tot.

qy medio: 0.1578 1.0500 0.1500 1.3578 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	364	-0	0	0	0	--	0.02	0.00	0.00	
1	202	-0	0	0	0	0	368	1	0.00	0.00	0.11	
1	405	-0	-364	0	0	0	0	--	0.02	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz -----	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1	-0	0	368	1	0.1342	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

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

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.1578 1.0500 0.1500 1.3578 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	364	0	0	0	0	--	0.02	0.00	0.00	
1	202	-0	0	0	0	0	368	1	0.00	0.00	0.11	
1	405	-0	-364	0	0	0	0	--	0.02	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx daN	My daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1	-0	0	368	1	0.1342	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

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

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	-706	-0	0	-0	2942	1	0.02	0.00	0.23	
1	30	-0	-726	-0	0	-0	2727	1	0.02	0.00	0.21	
1	60	-0	-746	-0	0	-0	2507	1	0.02	0.00	0.20	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx daN	My daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1	-0	-0	2942	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

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

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.5126 0.5126 daN/cm

[illegible]

1	0	0	20	-0	0	-0	2942	1	0.00	0.00	0.23
1	30	0	0	-0	0	-0	2945	1	0.00	0.00	0.23
1	60	0	-20	-0	0	-0	2942	1	0.00	0.00	0.23

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

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

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

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1	0	0	746	0	0	-0	2507	1	0.02	0.00	0.20	
1	30	0	726	0	0	-0	2727	1	0.02	0.00	0.21	
1	60	0	706	0	0	-0	2942	1	0.02	0.00	0.23	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

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

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

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1	0	0	20	0	0	-0	2942	1	0.00	0.00	0.23	
1	30	0	0	0	0	-0	2945	1	0.00	0.00	0.23	
1	60	0	-20	0	0	-0	2942	1	0.00	0.00	0.23	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

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

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

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1	0	0	746	0	0	-0	2507	1	0.02	0.00	0.20	
1	30	0	726	0	0	-0	2727	1	0.02	0.00	0.21	
1	60	0	706	0	0	-0	2942	1	0.02	0.00	0.23	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 14

 NI 5

 NF 11

 Lungh. 60.0 cm

 SEZ. 1
 Ps HEB 180

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

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1	0	-0	-706	-0	0	-0	2942	1	0.02	0.00	0.23	
1	30	-0	-726	-0	0	-0	2727	1	0.02	0.00	0.21	
1	60	-0	-746	-0	0	-0	2507	1	0.02	0.00	0.20	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

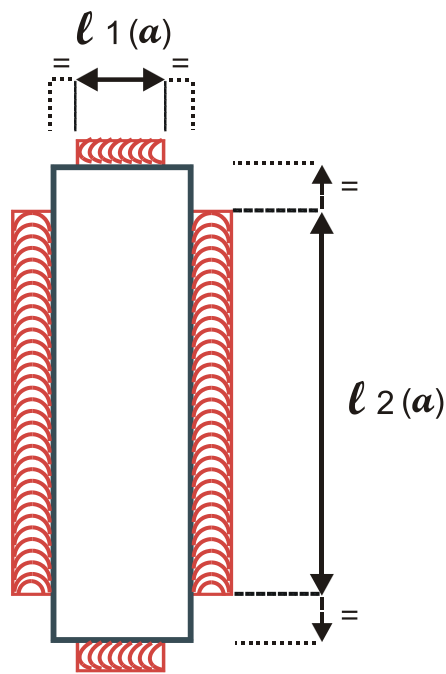
NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1	-0	-0	2942	1	1.0000	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

VERIFICA SALDATURE

Piatto 100x100x10 saldato alla piastra 250x250x30 ancorata al pilastro esistente

Metodo di verifica: Eurocodice 3
Tipo acciaio: S 275

Tipologia del collegamento: con cordoni d'angolo
Lunghezza1: 0.000 cm Altezza di gola1: 0.000 cm
Lunghezza2: 10.000 cm Altezza di gola2: 0.700 cm



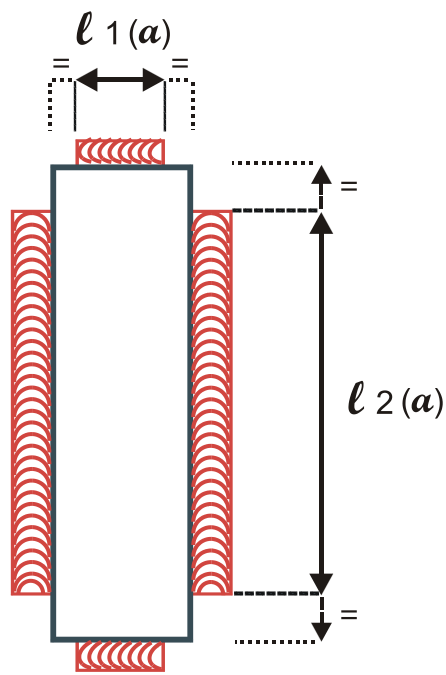
SEZ. Rp B= 1.000 H= 10.000 cm										
Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Sigma perp.	Tens. par.	Tens. perp.	I.R.	Nota
daN			daN*m			daN/cm ²				
0	1251	0	0	0	0	0.0 (1)	89.4 (2)	0.0 (1)	0.06	

Piatto 80x80x8 saldato all'anima della HEB 180

Metodo di verifica: Eurocodice 3
Tipo acciaio: S 275

Tipologia del collegamento: con cordoni d'angolo

Lunghezza1: 0.000 cm Altezza di gola1: 0.000 cm
Lunghezza2: 8.000 cm Altezza di gola2: 0.700 cm



SEZ. Rp B= 0.800 H= 8.000 cm

Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Sigma perp.	Tens. par.	Tens. perp.	I.R.	Nota
daN			daN*m			daN/cm ²				
0	706	0	0	0	0	0.0 (1)	63.0 (2)	0.0 (1)	0.05	

VERIFICA BARRA FILETATA M16 PER CERNIERA SU HEB 180

Sollecitazioni	
$F_{v,Ed}$ (N)	12510
$F_{t,Ed}$ (N)	0

Caratteristiche resistenti bulloni		
Classe	f_{yb} (N/mm ²)	f_{tb} (N/mm ²)
4,6	240	400
5,6	300	500
6,8	480	600
8,8	640	800
10,9	900	1000

Bulloni	
Classe	8,8
d (mm)	16
γ_{M2}	1,25
f_{yb} (N/mm ²)	640
f_{tb} (N/mm ²)	800
A_n (mm ²)	201
A_{res} (mm ²)	157

Caratteristiche geometriche bulloni		
d (mm)	A_n (mm ²)	A_{res} (mm ²)
12	113	84
14	153	115
16	201	157
18	254	192
20	314	245
22	380	303
24	452	353
27	572	459
30	706	561

Piastra di collegamento	
Acciaio	S275
t (mm)	10
γ_{M2}	1,25
d_0 (mm)	17
f_{tk} (N/mm ²)	430

Verifica di resistenza con formula
4.2.71

$$\frac{F_{v,Ed}}{F_{v,Rd}} + \frac{F_{t,Ed}}{1.4F_{t,Rd}} \leq 1 \quad \frac{F_{t,Ed}}{F_{t,Rd}} \leq 1$$

$$\frac{F_{v,Ed}}{F_{v,Rd}} + \frac{F_{t,Ed}}{1.4F_{t,Rd}}$$

0,208

Verifica a rifollamento con formula 4.2.67

$$\frac{F_{v,Ed}}{F_{b,Rd}} \leq 1 \text{ con } F_{b,Rd} = \frac{k \cdot \alpha \cdot f_{tk} \cdot d \cdot t}{\gamma_{M2}}$$

$\alpha = \min \{e_1/(3d_0) ; f_{tb}/f_{tk} ; 1\}$ per bulloni di bordo // al carico applicato

$\alpha = \min \{p_1/(3d_0)-0,25 ; f_{tb}/f_{tk} ; 1\}$ per bulloni interni // al carico applicato

$k = \min \{2,8e_2/d_0-1,7 ; 2,5\}$ per bulloni di bordo _ al carico applicato

$k = \min \{1,4p_2/d_0-1,7 ; 2,5\}$ per bulloni interni _ al carico applicato

α MIN	0,980
k MIN	2,500

$F_{b,Rd}$ (N)	134902
----------------	--------

$$\frac{F_{v,Ed}}{F_{b,Rd}}$$

0,093

VERIFICA BARRA FILETATA M12 PER CERNIERA IPE 160 / HEB 180

Sollecitazioni	
$F_{v,Ed}$ (N)	7060
$F_{t,Ed}$ (N)	0

Caratteristiche resistenti bulloni		
Classe	f_{yb} (N/mm ²)	f_{tb} (N/mm ²)
4,6	240	400
5,6	300	500
6,8	480	600
8,8	640	800
10,9	900	1000

Bulloni	
Classe	8,8
d (mm)	12
γ_{M2}	1,25
f_{yb} (N/mm ²)	640
f_{tb} (N/mm ²)	800
A_n (mm ²)	113
A_{res} (mm ²)	84

Caratteristiche geometriche bulloni		
d (mm)	A_n (mm ²)	A_{res} (mm ²)
12	113	84
14	153	115
16	201	157
18	254	192
20	314	245
22	380	303
24	452	353
27	572	459
30	706	561

Piastra di collegamento	
Acciaio	S275
t (mm)	8
γ_{M2}	1,25
d_0 (mm)	13
f_{tk} (N/mm ²)	430

Verifica di resistenza con formula

4.2.71

$$\frac{F_{v,Ed}}{F_{v,Rd}} + \frac{F_{t,Ed}}{1.4F_{t,Rd}} \leq 1 \quad \frac{F_{t,Ed}}{F_{t,Rd}} \leq 1$$

$$\frac{F_{v,Ed}}{F_{v,Rd}} + \frac{F_{t,Ed}}{1.4F_{t,Rd}}$$

0,219

Verifica a rifollamento con formula

4.2.67

$$\frac{F_{v,Ed}}{F_{b,Rd}} \leq 1 \text{ con } F_{b,Rd} = \frac{k \cdot \alpha \cdot f_{tk} \cdot d \cdot t}{\gamma_{M2}}$$

$\alpha = \min \{e_1/(3d_0) ; f_{tb}/f_{tk} ; 1\}$ per bulloni di bordo // al carico applicato

$\alpha = \min \{p_1/(3d_0)-0,25 ; f_{tb}/f_{tk} ; 1\}$ per bulloni interni // al carico applicato

$k = \min \{2,8e_2/d_0-1,7 ; 2,5\}$ per bulloni di bordo _ al carico applicato

$k = \min \{1,4p_2/d_0-1,7 ; 2,5\}$ per bulloni interni _ al carico applicato

α MIN	1,000
k MIN	2,500

$F_{b,Rd}$ (N)	82560
----------------	-------

$$\frac{F_{v,Ed}}{F_{b,Rd}}$$

0,086

--	--	--	--

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

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

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

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

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

www.hilti.it

Impresa:		Pagina:	1
Indirizzo:		Progettista:	
Telefono / Fax:		E-mail:	
Design:	Bozze_calcestruzzo - 18 apr 2026	Data:	12/05/2026
Contratto N°:			

Commenti del progettista:

1 Dati da inserire

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


^{CBFEM} - Il calcolo dell'ancorante è basato su un Metodo ad Elementi Finiti basato sui componenti (CBFEM)

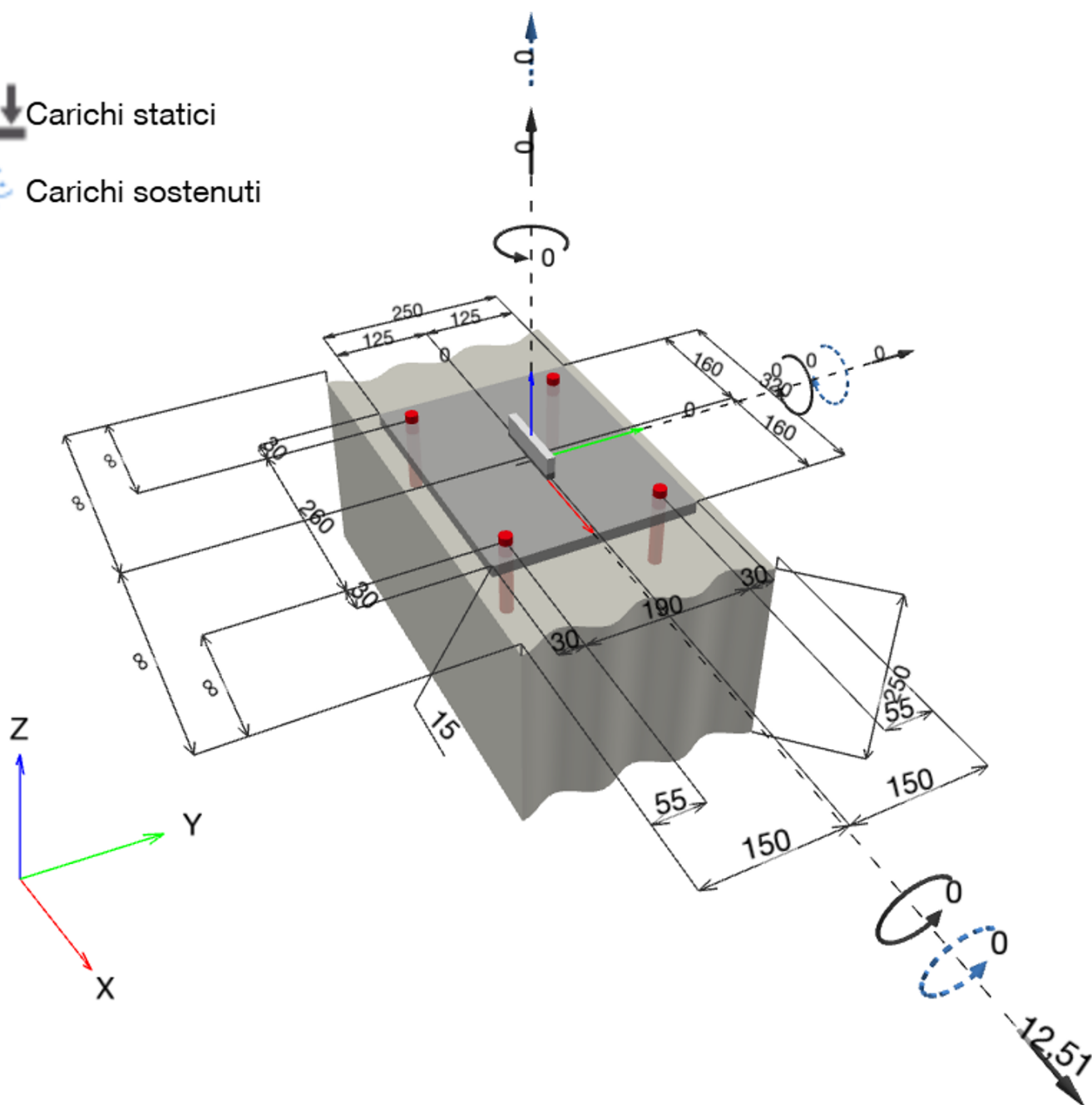
Geometria [mm] & Carichi [kN, kNm]



Carichi statici



 Carichi sostenuti



www.hilti.it

Impresa:		Pagina:	3
Indirizzo:		Progettista:	
Telefono / Fax:		E-mail:	
Design:	Bozze_calcestruzzo - 18 apr 2026	Data:	12/05/2026
Contratto N°:			

1.1 Combinazione carichi

Caso	Descrizione	Forze [kN] / Momenti [kNm]	Sismico	Fuoco	Util. max. Tassello [%]
1	Combinazione 1	$N = 0,000; V_x = 12,510; V_y = 0,000;$ $M_x = 0,000; M_y = 0,000; M_z = 0,000;$ $N_{sus} = 0,000; M_{x,sus} = 0,000; M_{y,sus} = 0,000;$	C2	no	93

www.hilti.it

Impresa:		Pagina:	4
Indirizzo:		Progettista:	
Telefono / Fax:		E-mail:	
Design:	Bozze_calcestruzzo - 18 apr 2026	Data:	12/05/2026
Contratto N°:			

2 Prova I Utilizzo (Configurazioni maggiormente caricate)

Carico	Prova	Valori di calcolo [kN]		Utilizzo	Stato
		Carico	Resistenza	β_N / β_V [%]	
Trazione	Rottura conica del calcestruzzo	0,159	12,897	2 / -	OK
Taglio	Rottura del bordo del calcestruzzo in direzione y-	6,255	6,898	- / 91	OK

Carico	β_N	β_V	α	Utilizzo $\beta_{N,V}$ [%]	Stato
Carichi combinati a trazione e taglio	0,014	0,907	1,000	93	OK

3 Attenzione

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

L'ancoraggio risulta verificato!

www.hilti.it

Impresa:		Pagina:	5
Indirizzo:		Progettista:	
Telefono / Fax:		E-mail:	
Design:	Bozze_calcestruzzo - 18 apr 2026	Data:	12/05/2026
Contratto N°:			

4 Osservazioni; doveri del cliente

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

Intervento:

SOLAIO INTERNO

***Relazione di calcolo delle strutture
e
Relazione sulle Fondazioni***

Il Progettista

1. PREMESSA

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

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

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

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

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

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

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

CARICHI E SOVRACCARICHI

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

3. DATI DI PROGETTO ED AZIONI SULLA STRUTTURA

INTESTAZIONE E DATI CARATTERISTICI DELLA STRUTTURA

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

NORMATIVA

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

PARAMETRI SISMICI

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

STATO LIMITE ULTIMO

Fattore di comportamento q per sisma orizzontale	qor=1
--	-------

STATO LIMITE DI DANNO

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

PARAMETRI SISMICI

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

Carichi permanenti G₁

Solaio in lamiera grecata/ CLS = 2 kN/mq

Carichi permanenti G_2

Peso stimato impianti che verranno installati sopra il solaio = 0,5 kN/mq.

Carichi variabili Q:

Tab. 3.1.II - Valori dei sovraccarichi per le diverse categorie d'uso delle costruzioni

Cat.	Ambie nti	qk [kN/ m ²]	Qk [k N]	Hk [kN/m]
H-I- K	Coperture			
	Cat. H Coperture accessibili per sola manutenzione e riparazione	0,50	1,20	1,00
	Cat. I Coperture praticabili di ambienti di categoria d'uso compresa fra A e D	secondo categorie di appartenenza		
	Cat. K Coperture per usi speciali, quali impianti, eliporti.	da valutarsi caso per caso		

Sovraccarico per sola manutenzione: 0,005 daN/cm²

Carico distribuito con riferimento globale Z, agente sulla lunghezza reale

Valori espressi in daN/cm²

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

4. RELAZIONE SULLE FONDAZIONI

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

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

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

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

SLU - SLE

Tipo di fondazione	Profondità piano posa m	Capacità portante (resistenze verticali) kPa	Cedimento totale mm	Carico di esercizio max kPa	K Winkler Kg/cmc
A	B	C (SLU)	D	E (SLE)	F
(0,6 x 0,6) m	– 0,8	90	14	160	4,2
(0,8 x 0,8) m	– 0,8	97	18	130	3,6
(1 x 1) m	– 0,8	103	22	110	3,2
(0,6 x 10) m	– 0,8	80	18	105	4,2
(0,8 x 10) m	– 0,8	90	25	90	3,6
(1 x 10) m	– 0,8	100	32	75	3,2

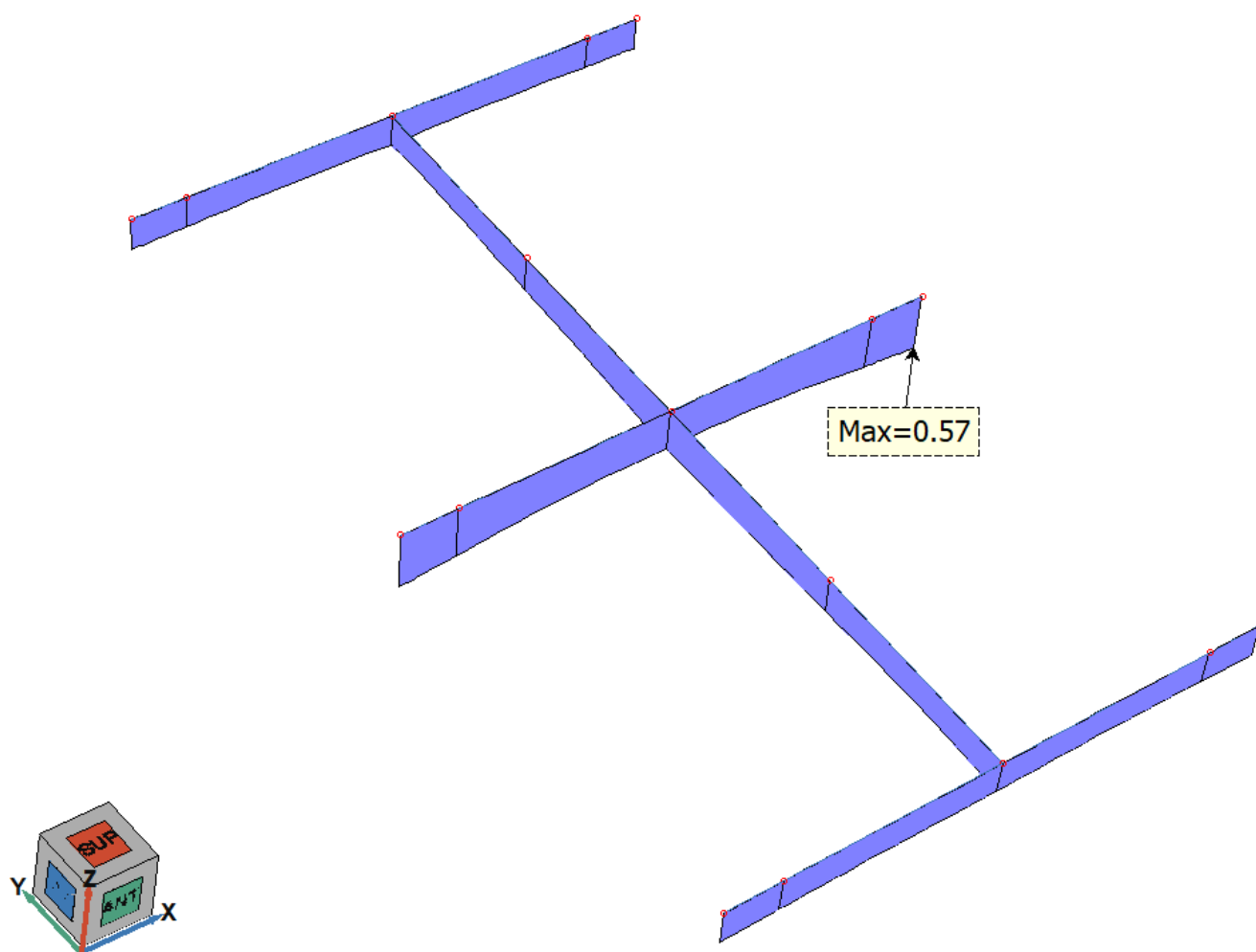
La combinazione dei carichi (azioni) di progetto ricadenti sui modelli fondazionali in condizioni statiche non dovranno superare i valori della colonna C per quanto riguarda gli SLU mentre la combinazione agli stati limite di esercizio SLE non dovrà superare i valori della colonna E che rappresentano i carichi tali da indurre cedimenti pari a 25 mm

In condizioni dinamiche i valori di SLU ed SLE subiranno un decremento del 20% prendendo in considerazione le formule di Paolucci e Pecker che utilizzano i fattori sismici kh e kv per ottenere SLV e SLD, in funzione di un fattore di sicurezza cautelativo pari a 2,3 invece di 1,8.

TIPOLOGIA TERRENO IMPIEGATO NEL SOFTWARE

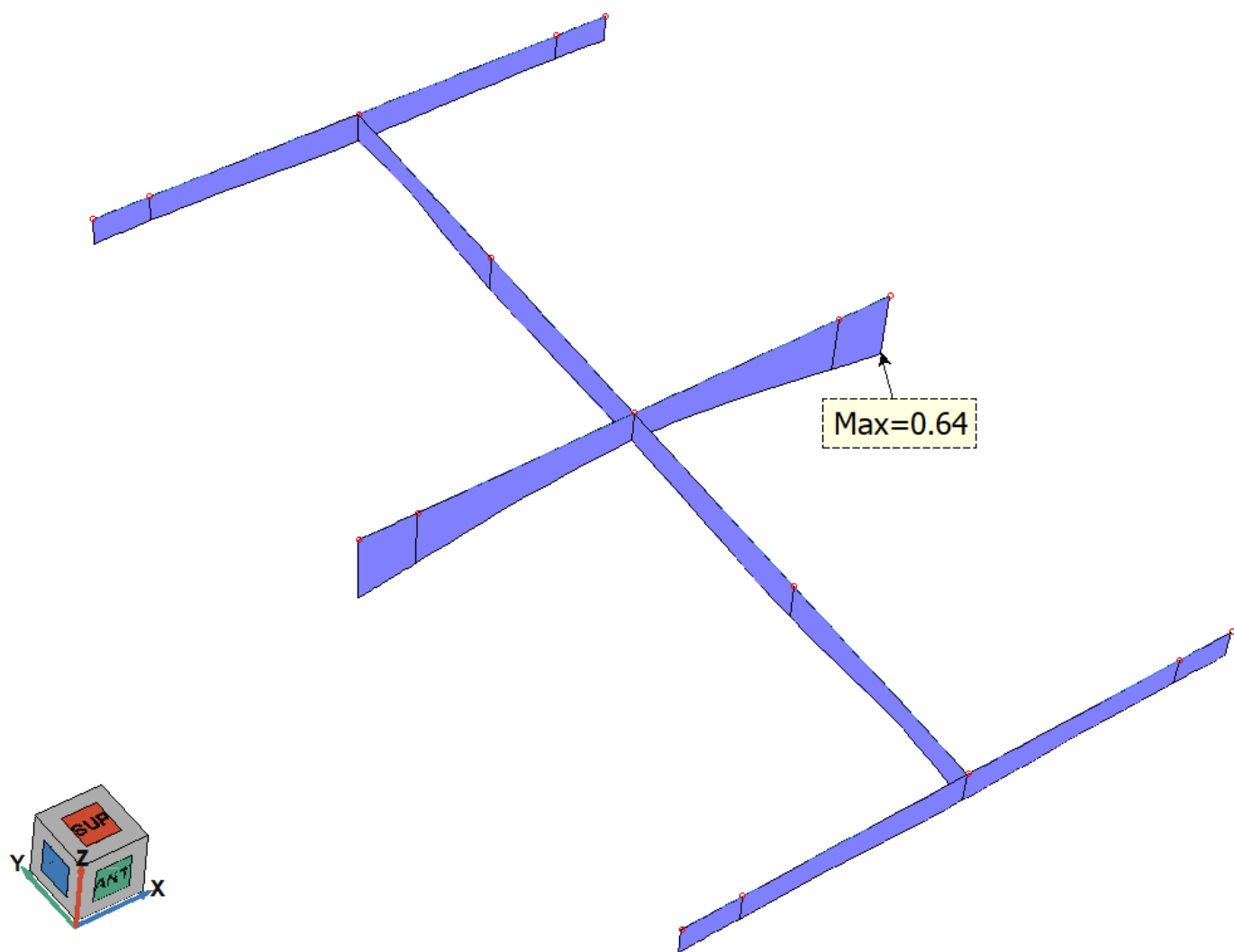
Num.	Terreno	Descrizione						Stratigrafia	Modulo Edometrico	Modulo Elastico	Descrizione
			Da	a	Coeff. Poisson						
2	Sabbia limosa	Valori medi Tabella 2.7 Bowles	0	10000	0.35			+2.41e+02		+1.50e+02	

I seguenti risultati rispettano i valori limite dati dalla relazione geotecnica



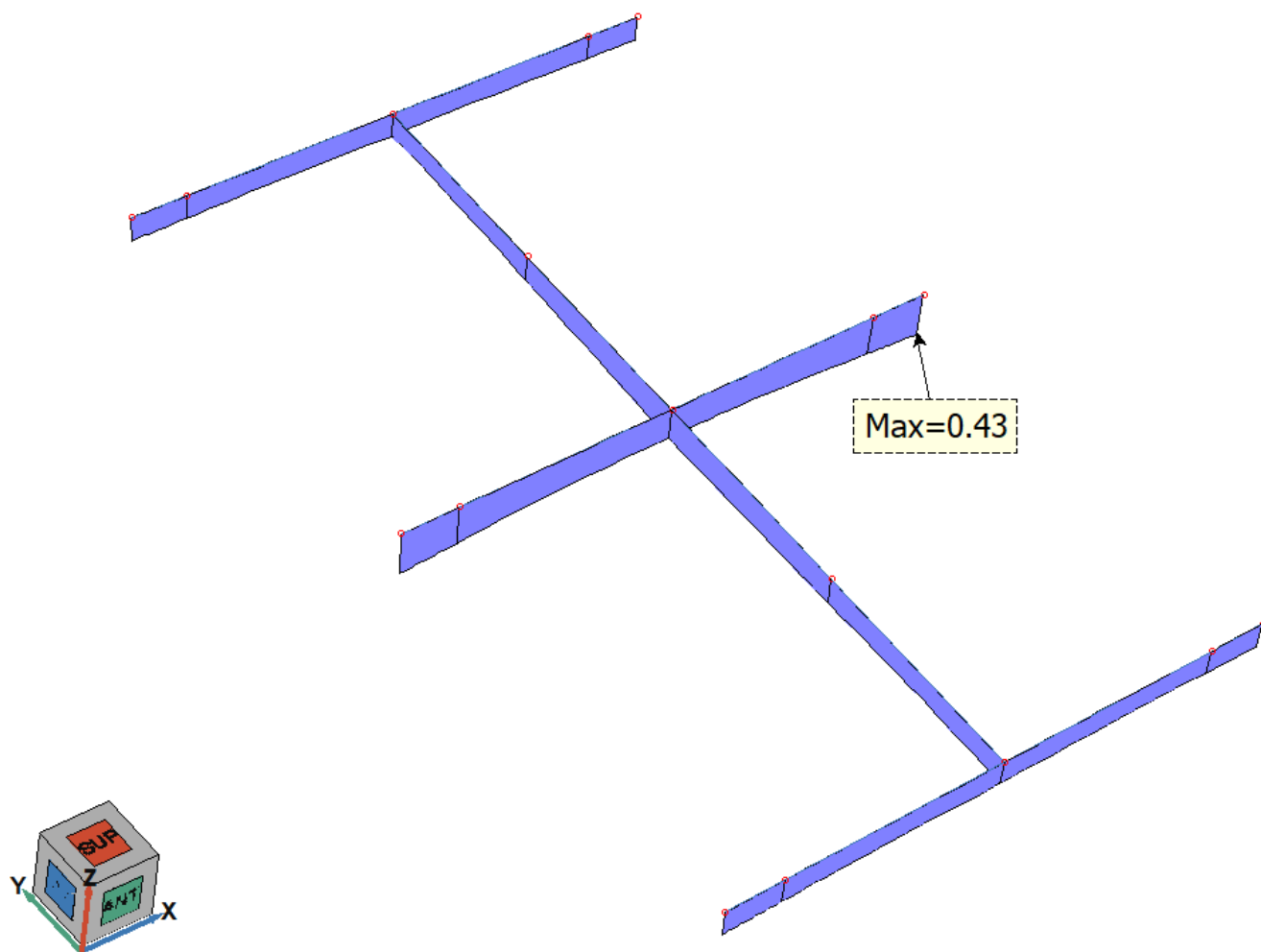
Pressioni al suolo SLU (statica) [daN/cm²]

Valore max = 0,57



Pressioni al suolo SLU (dinamica) [daN/cm²]

Valore max = 0,64



Pressioni al suolo SLE [daN/cm²]
Valore max = 0,43

5. COMBINAZIONI DI CARICO

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

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

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

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

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

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

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

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

dove:

- G_k = valore caratteristico delle azioni permanenti
- P_k = valore caratteristico della forza di precompressione
- Q_{1k} = valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione
- Q_{ik} = valore caratteristico dell'i-esima azione variabile
- γ_g = coeff. parziale = 1.3 (1.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza)
- γ_p = coeff. parziale = 0.9 (1.2 se il suo contributo diminuisce la sicurezza)
- γ_q = coeff. parziale = 1.5 (0.0 se il suo contributo aumenta la sicurezza)
- Stato Limite di Esercizio (SLE):

Le combinazioni previste per gli SLE sono le seguenti:

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

combinazione rara

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

combinazione frequente

$$F_q = G_k + P_k + \sum_i (\psi_{2i} Q_{ik})$$

combinazione quasi permanente

dove:

ψ_{1i} = coeff. atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattali di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;

ψ_{2i} = coeff. atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei

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

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE ULTIMO

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

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE D'ESERCIZIO

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

COMBINAZIONI PER LE VERIFICHE ALLO STATO LIMITE DI DANNO

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

COMBINAZIONI UTILIZZATE COME CASI DI CARICO PER IL METODO RITZ

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

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

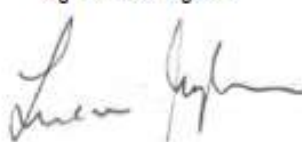
Le altre procedure di calcolo, oltre a MasterSap, seguono la medesima impostazione teorica e lo stesso procedimento di validazione.

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

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

AMV s.r.l.

Amministratore Unico
Ing. Luciano Miglionini



6. MODELLAZIONE STRUTTURALE

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

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

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

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

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

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

Presentazione del modello strutturale e sue proprietà

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

- Modelli strutturali
- Eventuali sconnessioni
- Sezioni impiegate

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

I NODI

La struttura è individuata da nodi riportati in coordinate.

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

Si può intervenire sui gradi di libertà bloccando uno o più gradi. I blocchi vengono applicate nella direzione della terna locale del nodo.

Le relazioni complesse creano un legame tra uno o più gradi di libertà di un nodo detto slave con quelli di un altro nodo detto master. Esistono tre tipi di relazioni complesse.

Le relazioni di tipo link prescrivono l'uguaglianza tra gradi di libertà analoghi di nodi diversi. Specificare una relazione di tipo link significa specificare il nodo slave assieme ai gradi di libertà che partecipano al vincolo ed il nodo master. I gradi di libertà slave saranno eguagliati ai rispettivi gradi di libertà del nodo master.

La relazione di piano rigido prescrive che il nodo slave appartiene ad un piano rigido e quindi che i due spostamenti in piano e la rotazione normale al piano sono legati ai tre parametri di roto-traslazione rigida di un piano.

Il Corpo rigido prescrive che il nodo slave fa parte di un corpo rigido e tutti e sei i suoi gradi di libertà sono legati ai sei gradi di libertà posseduti dal corpo rigido (i gradi di libertà del suo nodo master).

I MATERIALI

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

LE SEZIONI

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

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

I CARICHI

I carichi agenti sulla struttura possono essere suddivisi in carichi nodali e carichi elementari. I carichi nodali sono forze e coppie concentrate applicate ai nodi della discretizzazione. I carichi elementari sono forze, coppie e sollecitazioni termiche.

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

GLI ELEMENTI FINITI

ELEMENTO FRAME (TRAVE E PILASTRO, TRAVE DI FONDAZIONE)

L'elemento frame implementa il modello della trave nello spazio tridimensionale. E' caratterizzato da 2 nodi principali I e J posti alle sue estremità ed un nodo geometrico facoltativo K che serve solamente a fissare univocamente la posizione degli assi locali.

L'elemento frame possiede 12 gradi di libertà.

Ogni elemento viene riferito a una terna locale destra x, y, z. L'elemento frame supporta varie opzioni tra cui:

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

L'elemento frame supporta i seguenti carichi:

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

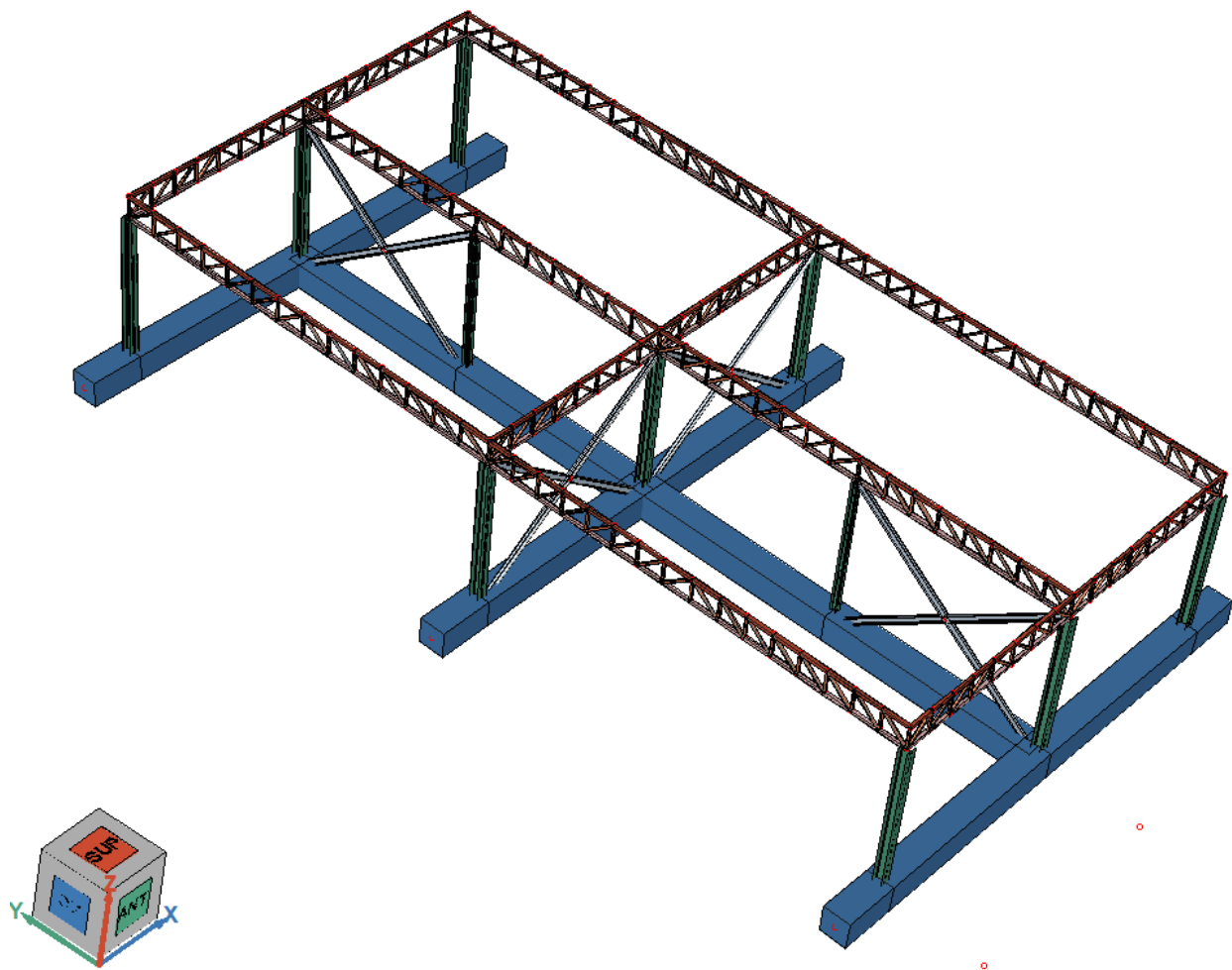
I gruppi formati da elementi del tipo trave riportano, in ordine, i numeri dei nodi iniziale (I), finale (J) e di riferimento (K), la situazione degli svincoli ai nodi I e J (indicate in legenda eventuali situazioni diverse dall'incastro perfetto ad entrambi i nodi), i codici dei materiali e delle sezioni, eventuali offset strutturali o conci rigidi applicati. Un'ulteriore tabella riporta anche eventuali valori di offset architettonici.

Per ogni asta vengono riportati i carichi applicati: ogni carico è identificato dal suo codice e da un moltiplicatore.

I gruppi relativi all'elemento trave di fondazione riportano informazioni analoghe. È indicata la caratteristica del suolo, la larghezza di contatto con il terreno e il numero di suddivisioni interne. Per la trave di fondazione il programma abilita automaticamente solo i gradi di libertà relativi alla rotazione intorno agli assi globali X, Y e alla traslazione secondo Z, bloccando gli altri gradi di libertà. Ogni trave di fondazione è suddivisa in un numero adeguato di parti (aste). Ogni singola asta interagisce con il terreno mediante un elemento finito del tipo vincolo elastico alla traslazione verticale t_Z convergente ai suoi nodi (vedi figura), il cui valore di rigidezza viene determinato da programma moltiplicando la costante di sottofondo assegnata dall'utente per l'area di contatto con il terreno in corrispondenza del nodo.

I tipi di carichi ammessi sono solo di tipo distribuito f_Z , f_V , f_y . Inoltre accade che:

$V_i = V_f$; $d_i = d_f = 0$, ovvero il carico è di tipo rettangolare esteso per tutta la lunghezza della trave.



Modello strutturale

7. PRESENTAZIONE DEI RISULTATI

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

- Deformazioni
- Frecce
- Sollecitazioni

Diamo una breve descrizione delle simbologie adottate da MasterSap.

ANALISI STATICA LINEARE

L'analisi statica lineare è la più comune e tradizionale delle analisi strutturali possibili. L'aggettivo statica sottintende che i carichi applicati non dipendono dal tempo o più esattamente variano molto lentamente tra l'istante iniziale di applicazione t_0 e l'istante finale di osservazione t_f (carichi quasi-statici).

Ipotizzando inoltre che la forza di reazione interna dipenda linearmente dagli spostamenti, attraverso una matrice di rigidezza costante K e che le forze esterne siano costituite da carichi indipendenti dallo spostamento, si ottiene l'equazione di equilibrio classica per i problemi quasi statici lineari

$$KU = F$$

dove K è la matrice di rigidezza, U è il vettore delle deformazioni nodali, F è il vettore dei carichi.

E' bene ricordare che la linearità della risposta strutturale deriva da almeno due grandi semplificazioni: l'ipotesi di elasticità lineare del materiale (linearità materiale) e l'ipotesi di piccolezza degli spostamenti e delle deformazioni (linearità geometrica).

Nell'analisi sismica con il metodo statico equivalente, le corrispondenti forze inerziali vengono automaticamente aggiunte agli altri carichi eventualmente presenti sulla struttura.

Note le deformazioni vengono calcolate le sollecitazioni.

DEFORMATE

Per ogni combinazione di carico e per tutti i nodi non completamente bloccati il programma calcola spostamenti (unità di misura L) e rotazioni (radianti). Viene anche rappresentata la deformata in luce dell'asta che riproduce il comportamento di una funzione polinomiale di quarto grado. Gli spostamenti sono positivi se diretti nel verso degli assi globali $X Y Z$, le rotazioni positive se antiorarie rispetto all'asse di riferimento, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo (vedi figura a lato).

Viene anche determinato il valore massimo assoluto (con segno) di ogni singola deformazione e il valore massimo dello spostamento nello spazio (radice quadrata della somma dei quadrati degli spostamenti).

ASPETTI PARTICOLARI DELL'ANALISI DINAMICA

Nella stampa degli autovettori vengono riportati i relativi risultati, pertinenti ad ogni nodo.

Nel calcolo della risposta spettrale vengono determinate, per ogni verso del sisma, le deformazioni relative ai vari modi di vibrare e la corrispondente media quadratica. Tali risultati vengono successivamente combinati e danno luogo ad uno o più inviluppi in relazione a quanto imposto dall'utente nella fase iniziale di intestazione del lavoro.

Nel caso dell'applicazione dell'Ordinanza 3431 (ex 3272) vengono anche determinate le deformazioni allo stato limite ultimo, che risultano amplificate per effetto dei fattori di struttura q rassegnati alle due direzioni orizzontali e a quella verticale.

TRAVI, PILASTRI E TRAVI DI FONDAZIONE

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

- F_x = forza assiale nella direzione locale x ;
 - F_y = taglio nella direzione locale y ;
 - F_z = taglio nella direzione locale z ;
 - M_x = momento torcente attorno all'asse locale x ;
 - M_y = momento flettente attorno all'asse locale y ;
-

- M_z = momento flettente attorno all'asse locale z ,
con le seguenti convenzioni sui segni:
- forze positive se concordi con gli assi locali (F);
- momenti positivi se antiorari rispetto gli assi locali, per un osservatore disteso lungo il corrispondente semiasse positivo ($F \cdot L$).

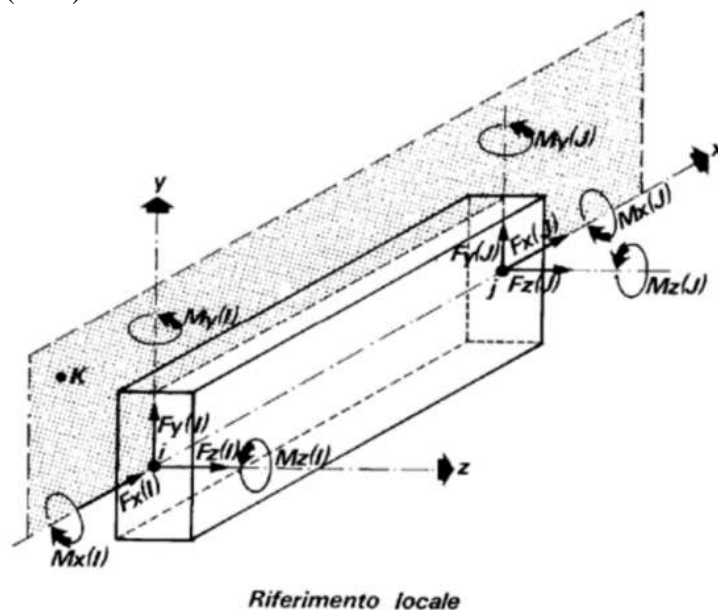
Tali convenzioni sono caratteristiche dei codici di calcolo numerico e sono mantenute soltanto nelle stampe globali. Nelle rappresentazioni grafiche e nelle stampe delle verifiche di sicurezza vengono invece adottate le convenzioni tipiche della Scienza delle Costruzioni.

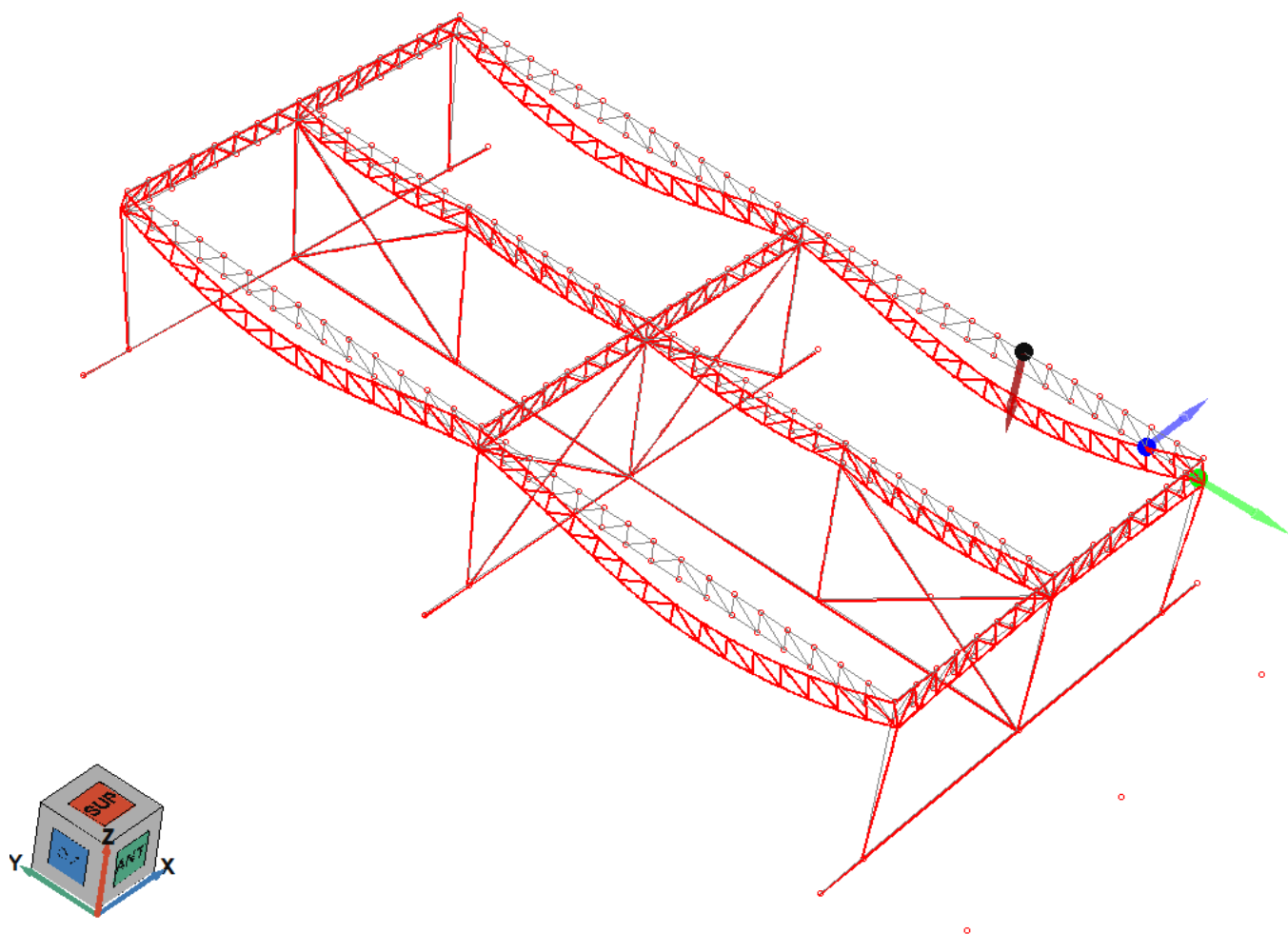
In caso di analisi sismica con il metodo statico equivalente viene riportato un prospetto riguardante il peso sismico del gruppo, le coordinate baricentriche relative, il coefficiente di distribuzione globale del gruppo funzione della sua quota, il coefficiente globale ricavato dal precedente in base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

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

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

- F_y = taglio nella direzione locale y (F);
- M_x = momento torcente attorno asse locale x ($F \cdot L$);
- M_z = momento flettente attorno asse locale z ($F \cdot L$);
- U_z = spostamento lungo Z (L);
- r_X = rotazione intorno X (rad);
- r_Y = rotazione intorno Y (rad);
- pressione sul suolo (F/L^2).

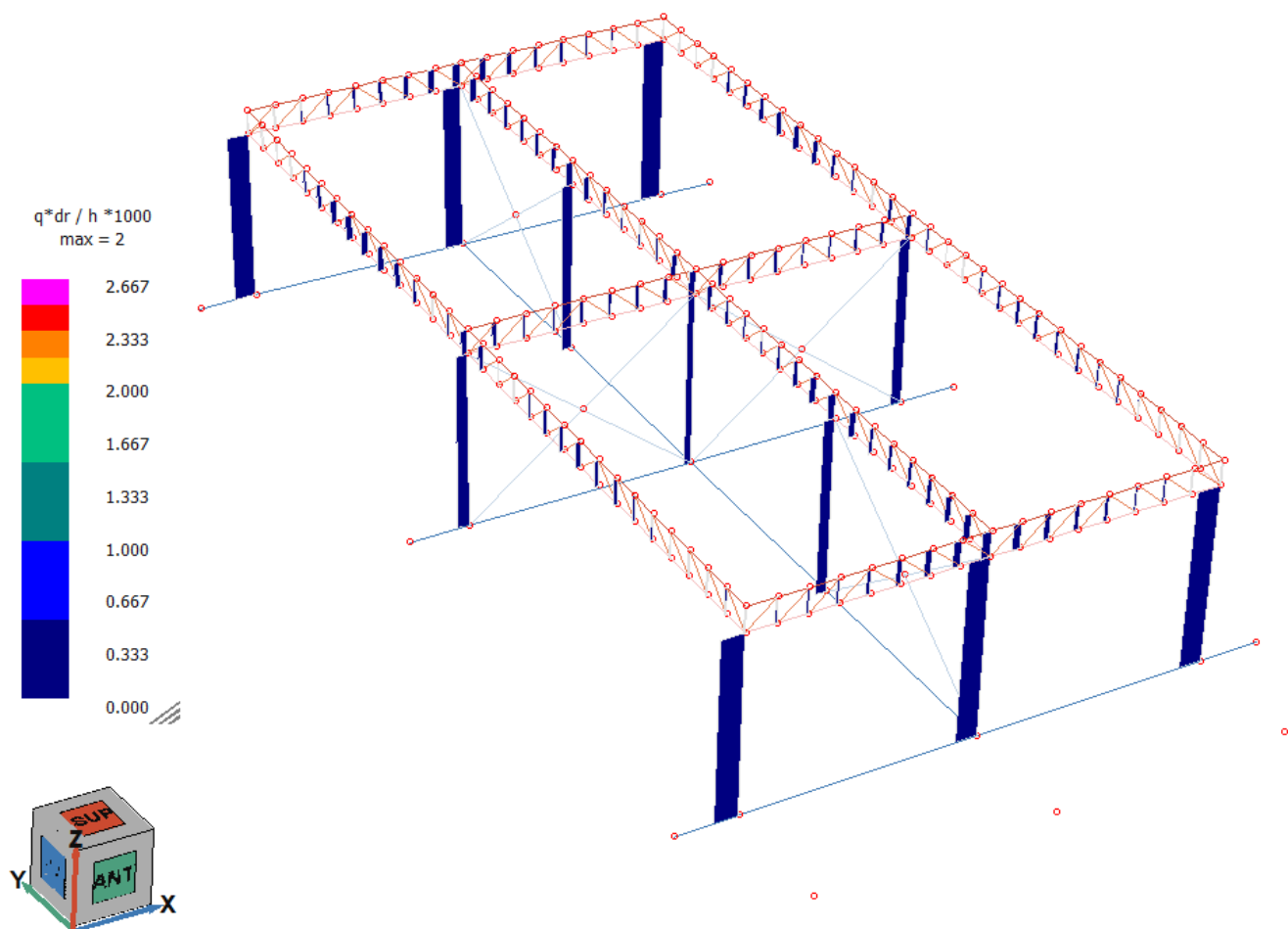




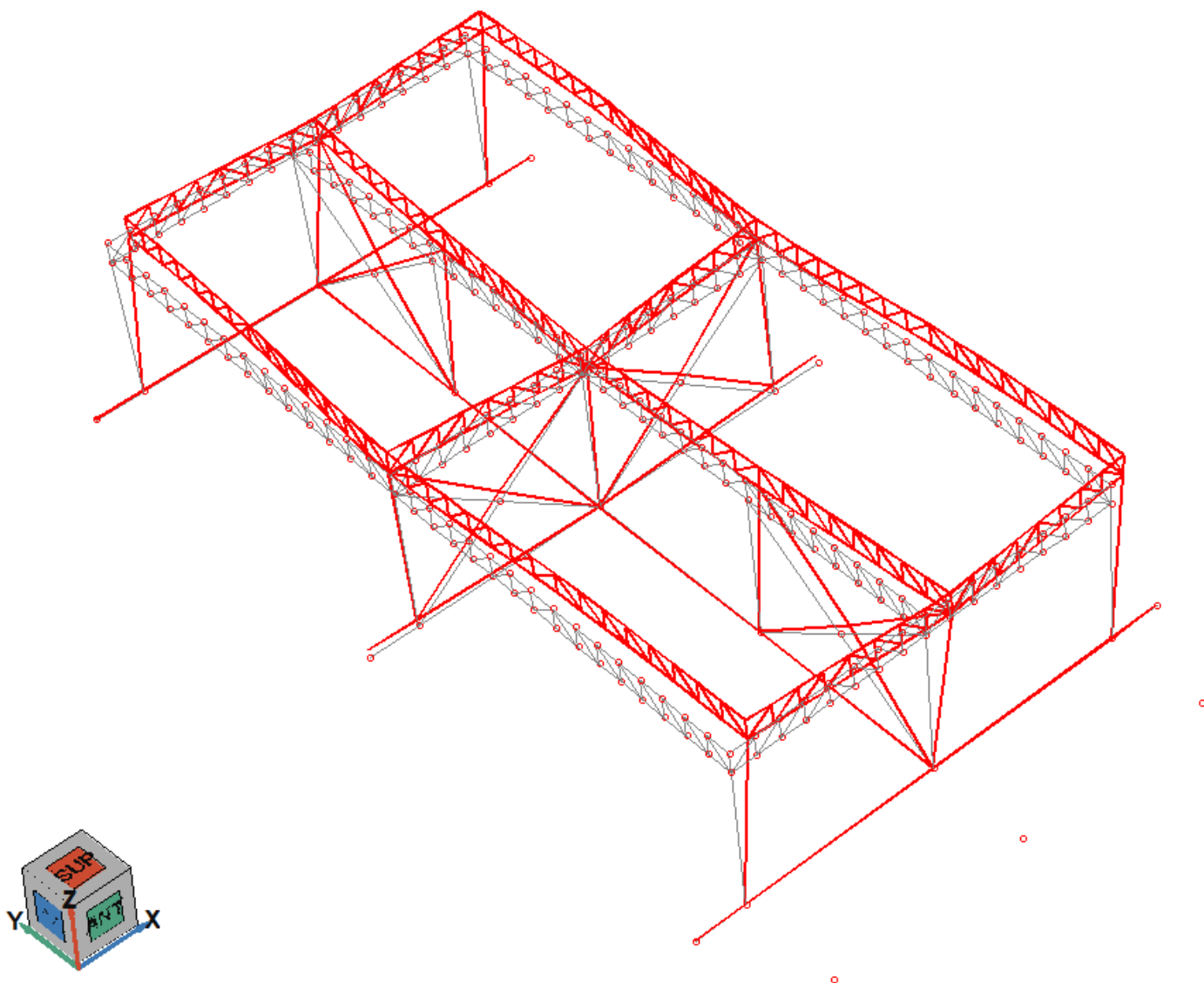
Deformata Statica [cm]

Massime deformazioni al nodo 196 $d=1.0199$ $dx=0.0006$ $dy=0.0011$ $dz=-1.0199$
 Direzione x: nodo 193 $dx=0.0116$ $dy=-0.1150$ $dz=-0.5160$
 Direzione y: nodo 10 $dy=-0.1325$ $dx=0.0015$ $dz=-0.1426$
 Direzione z: nodo 196 $dz=-1.0199$ $dx=0.0006$ $dy=0.0011$

Valore max = 1,02

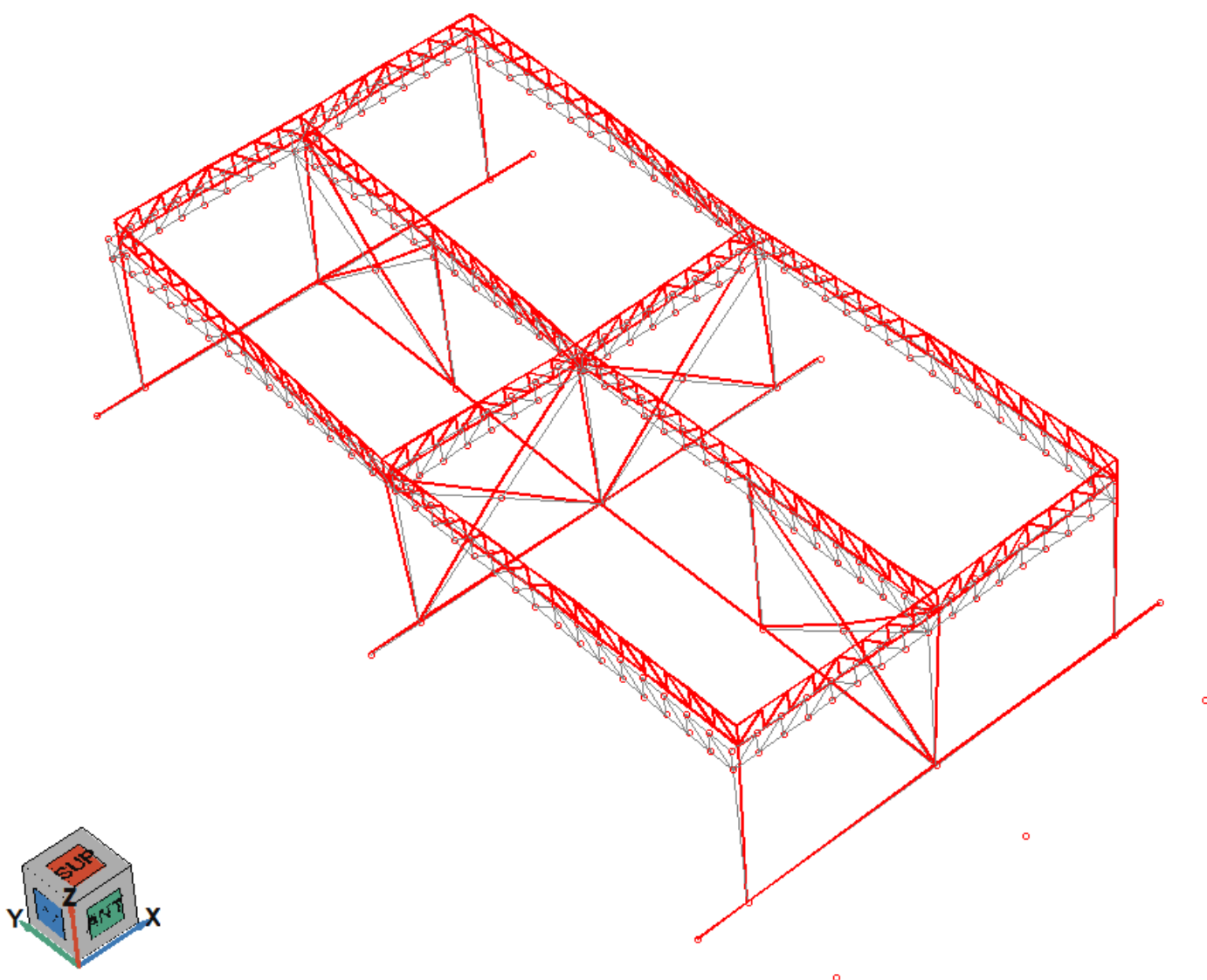


Deformazioni relative SLD
 Valori inferiori all'1 per mille



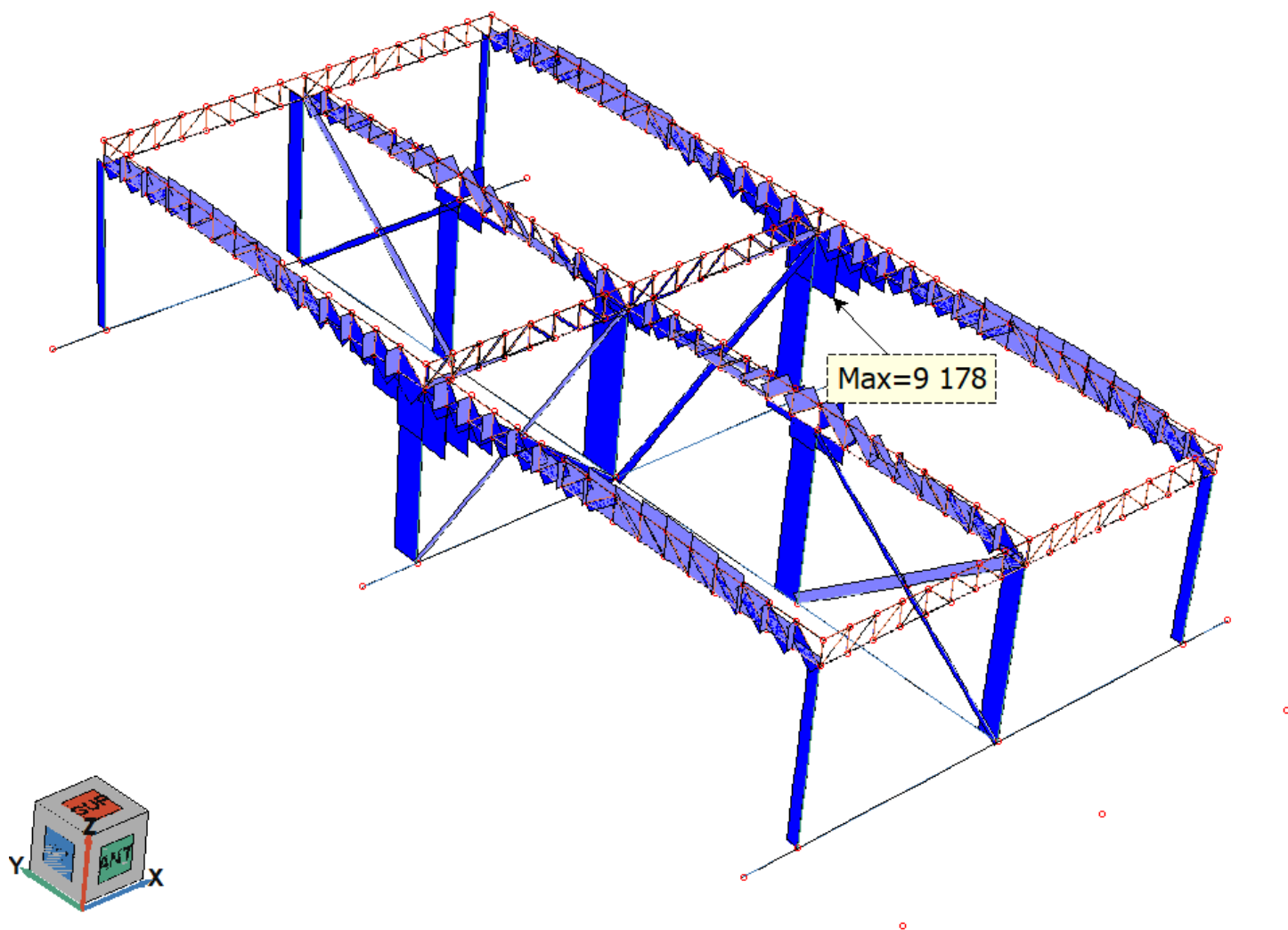
INVILUPPO DEFORMATA S.L.U. $E_x + \lambda E_y$

Massime deformazioni al nodo 196 $d=1.0199$ $dx=0.0006$ $dy=0.0011$ $dz=-1.0199$
Direzione x: nodo 193 $dx=0.0116$ $dy=-0.1150$ $dz=-0.5160$
Direzione y: nodo 10 $dy=-0.1325$ $dx=0.0015$ $dz=-0.1426$
Direzione z: nodo 196 $dz=-1.0199$ $dx=0.0006$ $dy=0.0011$

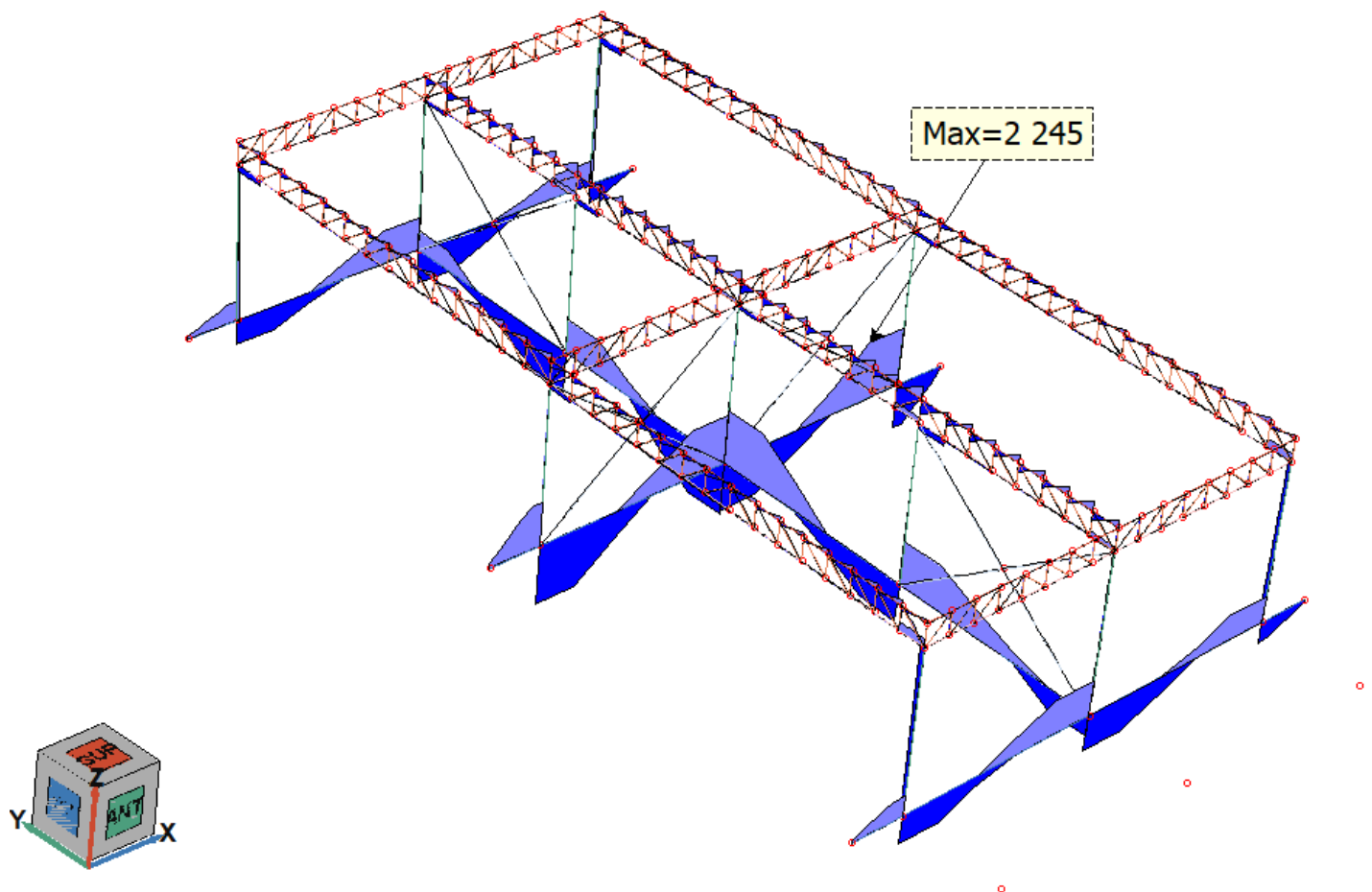


INVILUPPO DEFORMATA S.L.U. $\lambda E_x + E_y$

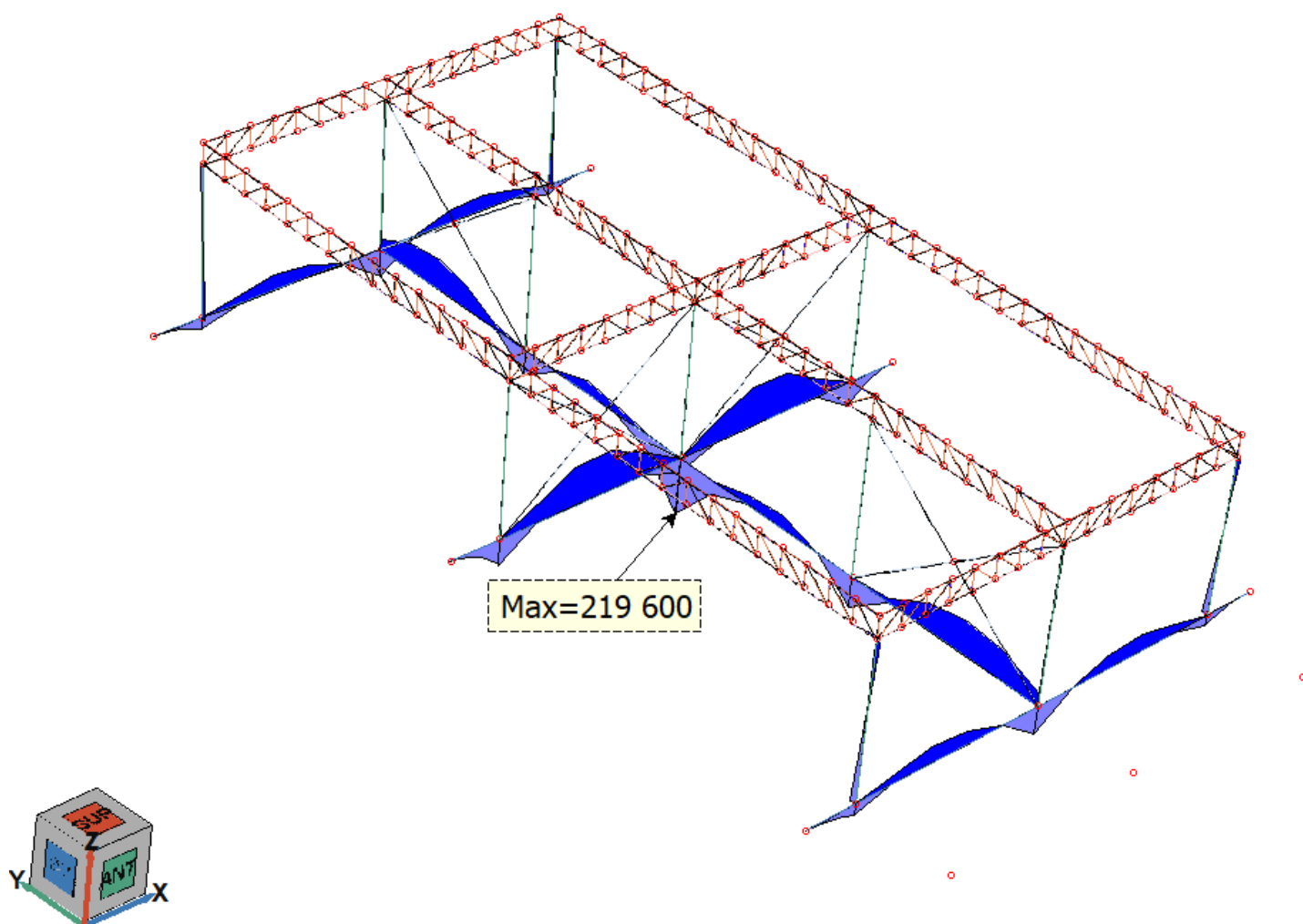
Massime deformazioni al nodo 106 $d=0.2418$ $dx=0.1884$ $dy=0.1514$ $dz=0.0083$
Direzione x: nodo 106 $dx=0.1884$ $dy=0.1514$ $dz=0.0083$
Direzione y: nodo 44 $dy=0.1525$ $dx=0.0569$ $dz=0.0429$
Direzione z: nodo 108 $dz=0.0591$ $dx=0.1012$ $dy=0.1514$



Azione Assiale Fx [daN]
Valore max = 9.178



Azione Tagliante F_y [daN]
Valore max = 2.245



Azione Flettente M_z [daNcm]
Valore max = 219.600

8. VERIFICA SICUREZZA ELEMENTI

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

VERIFICHE DI OPERE IN CEMENTO ARMATO

TRAVI, PILASTRI, SETTI E TRAVI DI FONDAZIONE

Fra le informazioni di testa per le travi è segnalata la travata di appartenenza, la componente del peso proprio e il carico medio. Per i soli pilastri oltre al numero strutturale dell'asta è anche indicato l'eventuale numero di pilastrata.

Le sollecitazioni sono riferite al sistema locale x, y, z . Vengono riportate, in ordine:

- NC: numero della combinazione di carico;
- x : ascissa di calcolo (cm);
- Per i soli pilastri, per le combinazioni sismiche e nei casi in cui va applicata la gerarchia delle resistenze, vengono inserite due colonne αM_y e αM_z che riportano i valori dei moltiplicatori delle sollecitazioni M_y ed M_z .
- in sequenza F_x, F_y, F_z (F); M_x, M_y, M_z (F*m).

NB: Per elementi trave di fondazione F_x, F_z, M_y sono generalmente nulli.

Le convenzioni adottate sui segni delle sollecitazioni sono:

- F_x (sforzo normale) è positivo se di trazione;
- F_y (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso positivo dell'asse locale corrispondente;
- F_z (forza tagliante) è positiva se agisce, a sinistra dell'ascissa interessata, nel verso negativo dell'asse locale corrispondente;
- M_x (momento torcente) è positivo se antiorario intorno a x a sinistra dell'ascissa in esame;
- M_y (momento flettente) è positivo se tende le fibre posteriori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse z ;
- M_z (momento flettente) è positivo se tende le fibre inferiori, cioè quelle disposte nel verso negativo dell'asse y .

Compaiono poi nel tabulato gli ulteriori risultati:

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

NB: La sezione di due reggistaffe contribuisce in tutti quattro i valori di armatura; per i pilastri circolari viene determinata e stampata l'armatura totale distribuita uniformemente su tutta la circonferenza;

- campo (di rottura): rappresenta il campo di rottura determinato dalla procedura di verifica; nel caso delle travi, qualora sia stata deselezionata la verifica a sforzo normale, il campo di rottura viene sostituita dal rapporto x/d ;
- indice di resistenza a presso-tensoflessione (F_x, M_y, M_z): rappresenta il moltiplicatore delle sollecitazioni allo s.l.u., ovvero il rapporto fra la sollecitazione agente e quella resistente;
- indice di resistenza a taglio/torsione (Bielle): rappresenta l'indice di resistenza delle bielle compresse sollecitate a taglio e/o torsione;
- indice di resistenza a taglio/torsione (V, M_x): rappresenta l'indice di resistenza "taglio e torsione" per elementi che non necessitano di armatura trasversale;
- indice di resistenza a scorrimento: riporta l'indice di resistenza che si ricava dal rapporto fra la resistenza a scorrimento (vedi § 7.4.4.5.2.1 delle NTC/2018) e la sollecitazione di taglio.
- $aswta, aswto$: in cm^2/m rappresenta l'area di armatura per unità di lunghezza derivante, rispettivamente, dall'effetto di taglio e torsione;
- passo staffe: in cm rappresenta il passo delle staffe derivante da $aswta$ e $aswto$ e dall'applicazione dei minimi di normativa;

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

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

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

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

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

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

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

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

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

Vengono indicate:

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

Considerazioni per l'analisi dinamica.

I risultati dinamici considerati sono quelli ottenuti per inviluppo, a seconda della modalità scelta. Si possono generare diverse combinazioni risultanti (sovrapposizione degli effetti statici e degli effetti dinamici) indicate nei tabulati con delle lettere.

Per quanto riguarda gli effetti dinamici si tenga presente che il segno degli inviluppi è sempre positivo e che le norme impongono che tali risultati siano considerati anche con segno opposto.

I RISULTATI PER I PLINTI

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

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

Viene indicato:

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

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

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

I RISULTATI PER ASTE RETICOLARI

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

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

- numero combinazione di carico;
- sforzo normale N (corrispondente a F_x), positivo se di trazione;
- sezione utile (cm^2); rappresenta il valore A_x , eventualmente diminuito per effetto del coefficiente di riduzione dell'area;
- snellezza; è la snellezza più elevata dell'asta fra le due corrispondenti ai piani di flessione e quella ulteriore, eventuale, derivante da assi principali di inerzia della sezione non coincidenti con gli assi locali y e z (come avviene per la sezione a L); nelle note è indicato il piano di massima snellezza cui si riferisce il valore riportato;
- S_f , tensione nell'acciaio o nell'alluminio (in kg/cm^2 , N/mm^2 o daN/cm^2); nel caso del legno la voce diventa esplicitamente tensione, anziché S_f .

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

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

I RISULTATI PER TRAVI E PILSTRI

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

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza F_x , F_y , F_z (F), M_x , M_y , M_z ($F \cdot m$).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

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

Il tabulato di uscita riporta inoltre in ordine:

- S_f (F_x), (Tens. (F_x) per il legno): tensione derivante solo da sforzo normale;
 - S_f (M), (Tens. (M) per il legno): tensione derivante solo dagli effetti flettenti di M_y e M_z ; viene riportato il valore massimo riscontrato fra tutti i punti soggetti a indagine;
 - tensione da torsione, derivante da M_x , valore massimo riscontrato;
 - tensione di taglio, derivante da F_y e F_z , valore massimo riscontrato;
 - S_f ideale: tensione ideale massima nel caso di acciaio e alluminio. Nel caso del legno, invece, viene riportata una “tensione (F_x , M)” derivante dall'interazione fra F_x e M , in cui si somma il contributo
-

tensionale dovuto allo sforzo normale con quello derivante dal momento flettente, la cui entità viene però riparametrizzata tramite il rapporto fra le tensioni ammissibili a sforzo normale e momento flettente. In questo modo $\text{tens} (F_x, M)$ viene confrontata, per la sua accettabilità, con la tensione massima ammessa a sforzo normale;

- locazione, ovvero il punto della sezione in cui si verifica il massimo della tensione ideale;
- Nota: compare un avviso qualora la tensione ideale o " $\text{tens} (F_x, M)$ " superi il valore massimo ammissibile, che dipende anche dal relativo coefficiente di incremento connesso alle combinazioni di carico.

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

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

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

- numero combinazione di carico;
- valore dello sforzo normale; (compressione più elevata trovata in tutte le ascisse soggette a verifica);
- valore del momento flettente M_y equivalente;
- valore del momento flettente M_z equivalente;
- snellezza ω (che influisce sullo sforzo normale), solo per acciaio e alluminio;
- snellezza nel piano locale "yx" (che influisce su M_z);
- snellezza nel piano locale "zx" (che influisce su M_y);
- ω ; ω_1 (solo per acciaio e alluminio);
- tensione nell'acciaio o alluminio; nel caso del legno viene riportata un valore di tensione (F_x, M) calcolato nei modi già espressi per la verifica di resistenza;
- Nota, eventuale, qualora le tensioni superino i limiti ammessi, oppure quando la snellezza supera il valore 250 (200 per il legno e alluminio).

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

I RISULTATI PER TRAVI E PILASTRI

Il tabulato riporta:

- numero combinazione di carico;
- ascissa di calcolo (cm);
- in sequenza F_x, F_y, F_z (F), M_x, M_y, M_z (F*m).

Le convenzioni sui segni delle sollecitazioni sono:

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

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

Vengono poi riportate:

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

Il potenziale svergolamento viene indagato solo per sezioni a I. Viene riportato il valore di χ_{LT} , che determina il momento resistente di progetto. La stabilità euleriana comporta la determinazione di tre coefficienti χ_{min} , χ_y , χ_z . Il tabulato propone:

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

VEDI FASCICOLO DEI CALCOLI PER LA VERIFICA DEGLI ELEMENTI STRUTTURALI

DI SEGUITO SONO RIPORTATE LE VERIFICHE DEI NODI

VERIFICA BULLONE M12 PER ANCORAGGIO TRAVE RETICOLARE ALLA PIASTRA IN SOMMITA' AL PILASTRO

Sollecitazioni	
$F_{v,Ed}$ (N)	18000
$F_{t,Ed}$ (N)	0

Caratteristiche resistenti bulloni		
Classe	f_{yb} (N/mm ²)	f_{tb} (N/mm ²)
4,6	240	400
5,6	300	500
6,8	480	600
8,8	640	800
10,9	900	1000

Bulloni	
Classe	8,8
d (mm)	12
γ_{M2}	1,25
f_{yb} (N/mm ²)	640
f_{tb} (N/mm ²)	800
A_n (mm ²)	113
A_{res} (mm ²)	84

Caratteristiche geometriche bulloni		
d (mm)	A_n (mm ²)	A_{res} (mm ²)
12	113	84
14	153	115
16	201	157
18	254	192
20	314	245
22	380	303
24	452	353
27	572	459
30	706	561

Piastra di collegamento	
Acciaio	S275
t (mm)	10
γ_{M2}	1,25
d_0 (mm)	13
f_{tk} (N/mm ²)	430

Verifica di resistenza con formula
4.2.71

$$\frac{F_{v,Ed}}{F_{v,Rd}} + \frac{F_{t,Ed}}{1.4F_{t,Rd}} \leq 1 \quad \frac{F_{t,Ed}}{F_{t,Rd}} \leq 1$$

$$\frac{F_{v,Ed}}{F_{v,Rd}} + \frac{F_{t,Ed}}{1.4F_{t,Rd}}$$

0,558


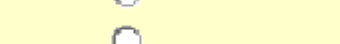
$F_{v,Rd}$ (N)	32256
$F_{t,Rd}$ (N)	48384

$$\frac{F_{t,Ed}}{F_{t,Rd}}$$

0,000

Verifica a rifollamento con formula 4.2.67

$$\frac{F_{v,Ed}}{F_{b,Rd}} \leq 1 \text{ con } F_{b,Rd} = \frac{k \cdot \alpha \cdot f_{tk} \cdot d \cdot t}{\gamma_{M2}}$$

Tipo di unione	
	Esposta a fenomeni corrosivi o ambientali
	Non esposta a fenomeni corrosivi o ambientali

	Elementi resistenti alla corrosione (EN10025-5)
--	---

Bulloni di bordo					
e ₁ (mm)	50	15,6	≤	e ₁	≤ 80
e ₂ (mm)	50	15,6	≤	e ₂	≤ 80
p ₁ (mm)	50	28,6	≤	p ₁	≤ 140
p ₂ (mm)	50	31,2	≤	p ₂	≤ 140

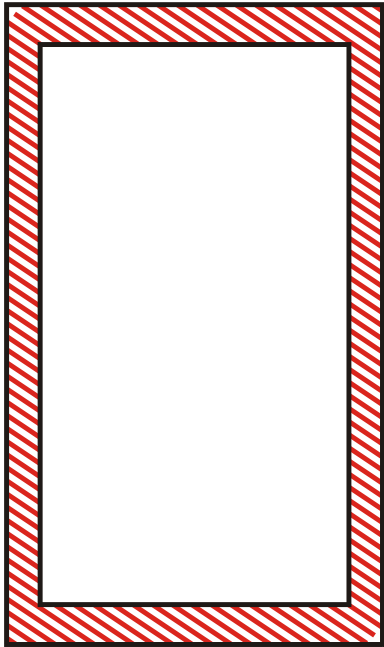
$\alpha = \min \{e_1/(3d_0) ; f_{tb}/f_{tk} ; 1\}$ per bulloni di bordo // al carico applicato
 $\alpha = \min \{p_1/(3d_0)-0,25 ; f_{tb}/f_{tk} ; 1\}$ per bulloni interni // al carico applicato
 $k = \min \{2,8e_2/d_0-1,7 ; 2,5\}$ per bulloni di bordo _|_ al carico applicato
 $k = \min \{1,4p_2/d_0-1,7 ; 2,5\}$ per bulloni interni _|_ al carico applicato

α_{MIN}	1,000
k_{MIN}	2,500

$F_{b,Rd} \text{ (N)}$	103200	$\frac{F_{v, Ed}}{F_{b, Rd}}$	0,174
------------------------	--------	-------------------------------	-------

VERIFICA SALDATURA ELEMENTO TRAVE RETICOLARE

Metodo di verifica: Eurocodice 3
Tipo acciaio: S 275
Tipologia del collegamento: completa penetrazione

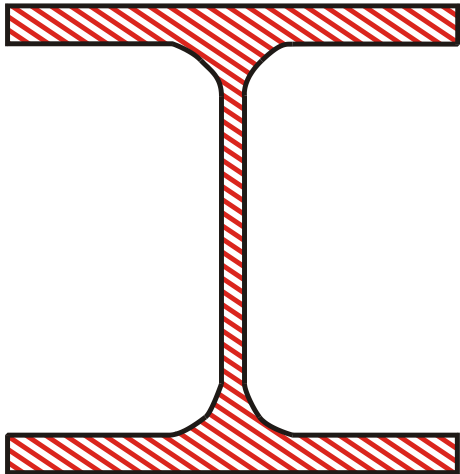


SEZ. Rc B= 4.000 H= 4.000 s= 0.400 t= 0.400 cm													
Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Sf (Fx)	Sf (M)	taglio	tors.	Sf.id.	Loc.	I.R.	Nota
daN			daN*m			daN/cmq							
6000	0	0	0	0	0	1041.7	0.0	0.0	0.0	1041.7	1	0.39	

VERIFICA SALDATURA HEB 180 AL PIEDE

Metodo di verifica: Eurocodice 3
Tipo acciaio: S 275

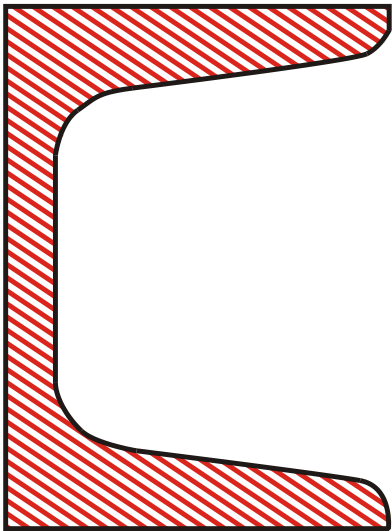
Tipologia del collegamento: completa penetrazione



SEZ. Ps		HEB 180												
Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Sf (Fx)	Sf (M)	taglio	tors.	Sf.id.	Loc.	I.R.	Nota	
daN			daN*m			daN/cm ^q								
2000	200	200	0	46	220	30.6	82.1	14.4	0.0	112.7	1	0.04		

VERIFICA SALDATURA TIRANTE UPN 120 AL PILASTRO

Metodo di verifica: Eurocodice 3
Tipo acciaio: S 275
Tipologia del collegamento: completa penetrazione



SEZ. Ps		UNP 120												
Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Sf (Fx)	Sf (M)	taglio	tors.	Sf.id.	Loc.	I.R.	Nota	
daN			daN*m			daN/cm ^q								
1900	0	0	0	0	22	111.8	36.3	0.0	0.0	148.0	1	0.06		

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

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

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

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

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

CALCOLO SOLLECITAZIONI

Caratteristiche geometriche della lamiera grecata:

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

Caratteristiche statiche lamiera grecata (al mq)

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

caratteristiche statiche sezione composta

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

VERIFICHE:

1ª fase - il c.l.s. non ha ancora fatto presa - peso proprio + mezzi d'opera

q ^l =	251,85 Kg/m		
Mmax=	402,96 Kg/m		
Tmax=	503,70 Kg/m		
tens. bordo sup. lamiera	1160,60 Kg/cm ²		compressione
tens. bordo inf. Lamiera	903,09 Kg/cm ²		trazione
abbassamento	2,195489 cm	=L/182	(max L/250)

2ª fase - sezione mista- carico perm. + accidentale - mezzi d'opera

q ^l =	100,00 Kg/m		
Mmax=	160,00 Kg/m		
Tmax=	200,00 Kg/m		
tens. nel cls.	10,23 Kg/cm ²		
tens. bordo inf. lamiera	148,97 Kg/cm ²		trazione
abbassamento	0,100743 cm	=L/3970	(max L/500)

tensioni complessive:

c.l.s.	10,23 Kg/cm ²	verificato
lamiera	1052,06 Kg/cm ²	verificato

SEZIONE VERIFICATA

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

DM del 9/1/1996:

Norme tecniche per il calcolo, l'esecuzione e il collaudo delle opere in cemento armato normale e precompresso e per le strutture metalliche.

UNI-CNR 10022/84. Profili formati a freddo:

Istruzioni per l'impiego nelle costruzioni.

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

Condizioni tecniche di fornitura.

CEN European Committee for Standardization, Eurocodice 4: Design of composite steel and concrete structures.

Istruzioni Aippeg per il calcolo dei solai in lamiera grecata con soletta di calcestruzzo collaborante.

Notizie per l'uso:

Aggiornamento del database delle lamiere

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

Modifica schemi di calcolo

Qualora si volesse modificare il calcolo del momento relativo allo schema a trave continua, occorre agire nella cella E108, per il calcolo del momento, in cui e' riportata la formula:

=SE(F28=1;E107*F26^2/8;E107*F26^2/10)

e la cella E112, per il calcolo della freccia, in cui e' riportata la formula :

=SE(F28=1;5*(E107/100)*(100*F26)^4/(384*I24*H94);3*(E107/100)*(100*F26)^4/(384*I24*H94))

Per adeguare le suddette formule agire sulla seconda parte del condizionale SE modificando opportunamente i coefficienti.

Condizioni di utilizzo del foglio di calcolo

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

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

www.hilti.it

Impresa:
Indirizzo:
Telefono / Fax: |
Design: Bozze_VIA PREALPI - 12 apr 2026
Contratto N°:

Pagina: 1
Progettista:
E-mail:
Data: 17/05/2026

Commenti del progettista:

1 Dati da inserire

Tipo e dimensione dell'ancorante:	HIT-RE 500 V4 + HAS-U 5.8 M16		
Vita utile (durata in anni):	50		
Codice articolo:	2223828 HAS-U 5.8 M16x150 (inserire) / 2287552 HIT-RE 500 V4 (resina)		
Insert item # alternative:	2390206 HAS 5.8 M16x150		
Specification text:	HILTI HAS-U 5.8 OR HAS BARRA FILETTATA WITH HIT-RE 500 V4 RESINA AD INIEZIONE WITH 80 MM EMBEDMENT HEF, M16, ACCIAIO ZINCATO, SAFESET - AUTOMATIC CLEANING INSTALLATION PER ETA 20/0541		
Profondità di posa effettiva:	$h_{ef, opti} = 80,0 \text{ mm}$ ($h_{ef, limit} = 320,0 \text{ mm}$)		
Materiale:	5.8		
Certificazione No.:	ETA 20/0541		
Emesso / Valido:	10/09/2025 -		
Prova:	metodo di calcolo EN 1992-4, chimica+ Sismica (sezione 9, allegato C)		
Categoria di performance sismica:	C2		
Tipologia di verifica sismica:	9.2 (3) a2) progettazione elastica		
Percentuale di carico sismico <= 20%:	no		
Spostamenti massimi richiesti per l'SLD:	Carico di trazione $\delta_{N, req(DLS)} = 0,500 \text{ mm}$, Carico di taglio $\delta_{V, req(DLS)} = 3,200 \text{ mm}$		
Fissaggio distanziato:	$e_b = 0,0 \text{ mm}$ (Senza distanziamento); $t = 30,0 \text{ mm}$		
Piastra d'ancoraggio ^{CBFEM} :	$l_x \times l_y \times t = 260,0 \text{ mm} \times 260,0 \text{ mm} \times 30,0 \text{ mm}$;		
Profilo:	IPB/HEB, IPB 180 / HE 180 B; (L x W x T x FT) = 180,0 mm x 180,0 mm x 8,5 mm x 14,0 mm		
Materiale base:	fessurato calcestruzzo, C25/30, $f_{c, cyl} = 25,00 \text{ N/mm}^2$; $h = 500,0 \text{ mm}$, Temp. Breve/Lunga: 0/0 °C, fattore di sicurezza materiale parziale $\gamma_c = 1,500$; $\gamma_{c, seismic} = 1,500$		
Installazione:	Foro trapanato con pulizia automatica, Condizioni di installazione: asciutto		
Armatura:	nessuna armatura o interasse tra le armature >= 150 mm (qualunque Ø) o >= 100 mm (Ø <= 10 mm) senza armatura di bordo longitudinale		

^{CBFEM} - Il calcolo dell'ancorante è basato su un Metodo ad Elementi Finiti basato sui componenti (CBFEM)

www.hilti.it

Impresa:		Pagina:	3
Indirizzo:		Progettista:	
Telefono / Fax:		E-mail:	
Design:	Bozze_VIA PREALPI - 12 apr 2026	Data:	17/05/2026
Contratto N°:			

1.1 Combinazione carichi

Caso	Descrizione	Forze [kN] / Momenti [kNm]	Sismico	Fuoco	Util. max. Tassello [%]
1	Combinazione 1	$N = -20,000; V_x = 1,000; V_y = 2,000;$ $M_x = 0,460; M_y = 2,200; M_z = 0,000;$ $N_{sus} = 0,000; M_{x,sus} = 0,000; M_{y,sus} = 0,000;$	C2	no	39

www.hilti.it

Impresa:		Pagina:	4
Indirizzo:		Progettista:	
Telefono / Fax:		E-mail:	
Design:	Bozze_VIA PREALPI - 12 apr 2026	Data:	17/05/2026
Contratto N°:			

2 Prova I Utilizzo (Configurazioni maggiormente caricate)

Carico	Prova	Valori di calcolo [kN]		Utilizzo	Stato
		Carico	Resistenza	β_N / β_V [%]	
Trazione	Rottura conica del calcestruzzo	5,143	18,622	28 / -	OK
Taglio	Rottura del bordo del calcestruzzo in direzione x+	1,416	13,088	- / 11	OK

Carico	β_N	β_V	α	Utilizzo $\beta_{N,V}$ [%]	Stato
Carichi combinati a trazione e taglio	0,276	0,108	1,000	39	OK

3 Attenzione

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

L'ancoraggio risulta verificato!

www.hilti.it

Impresa:		Pagina:	5
Indirizzo:		Progettista:	
Telefono / Fax:		E-mail:	
Design:	Bozze_VIA PREALPI - 12 apr 2026	Data:	17/05/2026
Contratto N°:			

4 Osservazioni; doveri del cliente

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

Intervento:

SOLAIO INTERNO

Fascicolo dei Calcoli

Il Progettista

1A	276	-0	79	-0	0	-0	-864	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1B	276	-0	289	-0	0	-0	-1306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1I	276	-0	-120	0	0	-0	-488	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.00	0.01	0.00	0.00	--
1J	276	-0	488	0	0	-0	-1831	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.20	0.01	0.06	0.00	0.00	--
2	276	-0	269	-0	0	-0	-1601	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.16	0.01	0.03	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	315	-0	560	-0	0	-0	-864	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	315	-0	819	-0	0	-0	-1306	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.14	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	315	-0	289	-0	0	-0	-488	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	315	-0	1089	-0	0	-0	-1835	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.20	0.02	0.13	0.00	0.00	--
2	315	-0	1012	-0	0	-0	-1601	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.16	0.02	0.12	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	355	-0	560	-0	0	-0	-859	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	355	-0	819	-0	0	-0	-1176	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.13	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	355	-0	289	-0	0	-0	-488	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.05	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	355	-0	1089	-0	0	-0	-1515	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.16	0.02	0.13	0.00	0.00	--
2	355	-0	1012	-0	0	-0	-1502	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.15	0.02	0.12	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		
1A	394	-0	560	-0	0	-0	-633	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.07	0.01	0.07	0.00	0.00	--
1B	394	-0	819	-0	0	-0	-858	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.09	0.02	0.10	0.00	0.00	--
1I	394	-0	289	-0	0	-0	-404	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.04	0.01	0.03	0.00	0.00	--
1J	394	-0	1089	-0	0	-0	-1088	2.26	2.26	5.65	5.65	0.23	0.12	0.02	0.13	0.00	0.00	--
2	394	-0	1012	-0	0	-0	-1104	2.26	2.26	5.65	5.65	0.10	0.11	0.02	0.12	0.00	0.00	--
apost= -- aant= -- ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13) staffe= 2 d 8 / 33.0																		

FONDAZIONI S.L.E.

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

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

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

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm
3	0	-0	83	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
4	0	-0	77	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
5	0	-0	75	0	0	0	0	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.00	-0.0	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	10	-0	83	0	0	-0	8	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.03	0.2	0.00
4	10	-0	77	0	0	-0	8	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.03	0.2	0.00
5	10	-0	75	0	0	-0	8	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.03	0.2	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	20	-0	247	0	0	-0	17	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.06	0.5	0.00
4	20	-0	230	0	0	-0	15	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.06	0.4	0.00
5	20	-0	224	0	0	-0	15	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.06	0.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	30	-0	247	0	0	-0	41	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.16	1.2	0.00
4	30	-0	230	0	0	-0	38	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.15	1.1	0.00
5	30	-0	224	0	0	-0	37	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.14	1.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	40	-0	410	0	0	-0	66	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.25	1.9	0.00
4	40	-0	383	0	0	-0	62	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.23	1.8	0.00
5	40	-0	372	0	0	-0	60	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.23	1.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	50	-0	410	0	0	-0	107	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00
4	50	-0	383	0	0	-0	100	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.38	2.9	0.00
5	50	-0	372	0	0	-0	97	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.37	2.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	60	-0	572	0	0	-0	148	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.57	4.3	0.00
4	60	-0	534	0	0	-0	138	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.53	4.0	0.00
5	60	-0	518	0	0	-0	134	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.51	3.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	70	-0	572	0	0	-0	205	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.78	6.0	0.00
4	70	-0	534	0	0	-0	191	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.73	5.6	0.00
5	70	-0	518	0	0	-0	186	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.71	5.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	80	-0	733	0	0	-0	262	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.00	7.6	0.00
4	80	-0	684	0	0	-0	245	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.93	7.1	0.00
5	80	-0	664	0	0	-0	238	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.91	6.9	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	90	-0	733	0	0	-0	336	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.28	9.8	0.00
4	90	-0	684	0	0	-0	313	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.20	9.1	0.00
5	90	-0	664	0	0	-0	304	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.16	8.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	100	-0	733	0	0	-0	409	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.56	11.9	0.00
4	100	-0	684	0	0	-0	382	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.46	11.1	0.00
5	100	-0	664	0	0	-0	371	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.41	10.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										

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

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

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
<hr/>														

3	100	-0	1666	0	0	-0	939	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.59	27.3	0.00
4	100	-0	1547	0	0	-0	872	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.33	25.4	0.00
5	100	-0	1500	0	0	-0	846	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.23	24.6	0.00

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

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

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

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm ²				daN/cm ²		mm
3	0	-0	-2230	-0	0	-0	1007	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.84	29.3	0.00
4	0	-0	-2071	-0	0	-0	936	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.57	27.2	0.00
5	0	-0	-2008	-0	0	-0	907	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.46	26.4	0.00

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

3	38	-0	-2230	-0	0	-0	150	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.57	4.4	0.00
4	38	-0	-2071	-0	0	-0	140	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.54	4.1	0.00
5	38	-0	-2008	-0	0	-0	136	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.52	4.0	0.00

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

3	77	-0	-2230	-0	0	0	-706	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.70	20.5	0.00
4	77	-0	-2071	-0	0	0	-655	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.50	19.1	0.00
5	77	-0	-2008	-0	0	0	-635	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.43	18.5	0.00

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

3	115	-0	-1062	-0	0	0	-1114	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.25	32.4	0.00
4	115	-0	-986	-0	0	0	-1034	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.95	30.1	0.00
5	115	-0	-956	-0	0	0	-1002	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.83	29.2	0.00

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

3	154	-0	-1062	-0	0	0	-1522	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.81	44.3	0.00
4	154	-0	-986	-0	0	0	-1413	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.39	41.1	0.00
5	154	-0	-956	-0	0	0	-1370	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.23	39.8	0.00

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

3	192	-0	-28	-0	0	0	-1533	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.85	44.6	0.00
4	192	-0	-26	-0	0	0	-1423	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.43	41.4	0.00
5	192	-0	-25	-0	0	0	-1380	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.27	40.1	0.00

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

3	231	-0	926	0	0	0	-1543	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.89	44.9	0.00
4	231	-0	860	0	0	0	-1433	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.47	41.7	0.00
5	231	-0	834	0	0	0	-1389	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.30	40.4	0.00

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

3	269	-0	926	0	0	0	-1187	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.53	34.5	0.00
4	269	-0	860	0	0	0	-1103	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.21	32.1	0.00
5	269	-0	834	0	0	0	-1069	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.08	31.1	0.00

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

3	307	-0	1857	0	0	0	-832	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.18	24.2	0.00
4	307	-0	1725	0	0	0	-772	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.95	22.5	0.00
5	307	-0	1672	0	0	0	-748	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.86	21.8	0.00

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

3	346	-0	1857	0	0	0	-118	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.45	3.4	0.00
4	346	-0	1725	0	0	0	-110	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.42	3.2	0.00
5	346	-0	1672	0	0	0	-106	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.41	3.1	0.00

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

3	384	-0	1857	0	0	-0	595	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.27	17.3	0.00
4	384	-0	1725	0	0	-0	553	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.11	16.1	0.00
5	384	-0	1672	0	0	-0	536	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.05	15.6	0.00

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

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

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

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	--													--
	cm	daN			daN*m			cm²				daN/cm²		mm

3	0	-0	-1868	-0	0	-0	582	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.22	16.9	0.00
4	0	-0	-1735	-0	0	-0	541	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.06	15.7	0.00
5	0	-0	-1682	-0	0	-0	524	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.00	15.2	0.00

apost= --	aant= --	ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3 364	-0 2021	-0	0	0	1352	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.16	39.3	0.00
4 364	-0 1878	-0	0	0	1257	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.80	36.6	0.00
5 364	-0 1821	-0	0	0	1219	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.66	35.5	0.00
apost= --	aant= --	ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3 404	-0 2021	-0	0	0	2169	2.26	2.26	5.65	5.65	-8.28	63.1	0.00
4 404	-0 1878	-0	0	0	2016	2.26	2.26	5.65	5.65	-7.70	58.6	0.00
5 404	-0 1821	-0	0	0	1955	2.26	2.26	5.65	5.65	-7.46	56.9	0.00

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

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

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
	cm	daN			daN*m			cm²			daN/cm²			mm
3	0	-0	-2027	0	0	0	2196	2.26	2.26	5.65	5.65	-8.38	63.9	0.00
4	0	-0	-1883	0	0	0	2041	2.26	2.26	5.65	5.65	-7.79	59.4	0.00
5	0	-0	-1826	0	0	0	1979	2.26	2.26	5.65	5.65	-7.56	57.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	39	-0	-2027	0	0	0	1397	2.26	2.26	5.65	5.65	-5.33	40.6	0.00
4	39	-0	-1883	0	0	0	1299	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.96	37.8	0.00
5	39	-0	-1826	0	0	0	1259	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.81	36.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	79	-0	-2027	0	0	0	599	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.29	17.4	0.00
4	79	-0	-1883	0	0	0	557	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.13	16.2	0.00
5	79	-0	-1826	0	0	0	540	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.06	15.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	118	-0	-1105	0	0	0	163	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.62	4.7	0.00
4	118	-0	-1027	0	0	0	152	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.58	4.4	0.00
5	118	-0	-996	0	0	0	148	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.56	4.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	158	-0	-1105	0	0	-0	-272	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.04	7.9	0.00
4	158	-0	-1027	0	0	-0	-253	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.97	7.4	0.00
5	158	-0	-996	0	0	-0	-245	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.94	7.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	197	-0	-250	0	0	-0	-371	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.42	10.8	0.00
4	197	-0	-233	0	0	-0	-345	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.32	10.0	0.00
5	197	-0	-227	0	0	-0	-334	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.28	9.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	236	-0	547	-0	0	-0	-470	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.79	13.7	0.00
4	236	-0	507	-0	0	-0	-437	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.67	12.7	0.00
5	236	-0	491	-0	0	-0	-424	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.62	12.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	276	-0	547	-0	0	-0	-254	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.97	7.4	0.00
4	276	-0	507	-0	0	-0	-237	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.90	6.9	0.00
5	276	-0	491	-0	0	-0	-230	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.88	6.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	315	-0	1303	-0	0	-0	-39	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.15	1.1	0.00
4	315	-0	1209	-0	0	-0	-37	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.14	1.1	0.00
5	315	-0	1172	-0	0	-0	-37	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.14	1.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	355	-0	1303	-0	0	0	475	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.81	13.8	0.00
4	355	-0	1209	-0	0	0	439	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.68	12.8	0.00
5	355	-0	1172	-0	0	0	425	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.62	12.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	394	-0	1303	-0	0	0	988	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.77	28.7	0.00
4	394	-0	1209	-0	0	0	916	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.50	26.6	0.00
5	394	-0	1172	-0	0	0	887	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.39	25.8	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										

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

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

NC	x	[Fx]	[Fy]	[Fz]	[Mx]	[My]	Mz	[APOST]	[AANT]	AINF	ASUP	Sc	Sf	w
----	---	------	------	------	------	------	----	---------	--------	------	------	----	----	---

cm		daN		daN*m				cm ²				daN/cm ²		mm
3	0	-0	-1555	0	0	0	1009	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.85	29.3	0.00
4	0	-0	-1443	0	0	0	935	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.57	27.2	0.00
5	0	-0	-1399	0	0	0	906	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.46	26.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	39	-0	-1555	0	0	0	396	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.51	11.5	0.00
4	39	-0	-1443	0	0	0	366	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.40	10.7	0.00
5	39	-0	-1399	0	0	0	354	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.35	10.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	79	-0	-1555	0	0	-0	-217	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.83	6.3	0.00
4	79	-0	-1443	0	0	-0	-202	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.77	5.9	0.00
5	79	-0	-1399	0	0	-0	-197	2.26	2.26	5.65	5.65	-0.75	5.7	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	118	-0	-914	0	0	-0	-576	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.20	16.8	0.00
4	118	-0	-848	0	0	-0	-537	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.05	15.6	0.00
5	118	-0	-822	0	0	-0	-521	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.99	15.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	158	-0	-914	0	0	-0	-937	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.58	27.2	0.00
4	158	-0	-848	0	0	-0	-871	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.32	25.3	0.00
5	158	-0	-822	0	0	-0	-844	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.22	24.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	197	-0	-340	0	0	-0	-1071	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.09	31.1	0.00
4	197	-0	-315	0	0	-0	-995	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.80	28.9	0.00
5	197	-0	-305	0	0	-0	-965	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.68	28.1	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	236	-0	-340	0	0	-0	-1205	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.60	35.0	0.00
4	236	-0	-315	0	0	-0	-1119	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.27	32.6	0.00
5	236	-0	-305	0	0	-0	-1085	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.14	31.6	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	276	-0	202	-0	0	-0	-1125	2.26	2.26	5.65	5.65	-4.30	32.7	0.00
4	276	-0	189	-0	0	-0	-1044	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.99	30.4	0.00
5	276	-0	184	-0	0	-0	-1012	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.87	29.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	315	-0	763	-0	0	-0	-1045	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.99	30.4	0.00
4	315	-0	710	-0	0	-0	-970	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.70	28.2	0.00
5	315	-0	689	-0	0	-0	-940	2.26	2.26	5.65	5.65	-3.59	27.3	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	355	-0	763	-0	0	-0	-744	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.84	21.7	0.00
4	355	-0	710	-0	0	-0	-690	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.63	20.1	0.00
5	355	-0	689	-0	0	-0	-668	2.26	2.26	5.65	5.65	-2.55	19.4	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										
3	394	-0	763	-0	0	-0	-444	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.69	12.9	0.00
4	394	-0	710	-0	0	-0	-410	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.57	11.9	0.00
5	394	-0	689	-0	0	-0	-397	2.26	2.26	5.65	5.65	-1.51	11.5	0.00
apost= --		aant= --		ainf= 3.39 asup= 3.39 (e arm. base= 4 X 1.13)										

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz -----	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	-------------	--------	----------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--		<hr/>			<hr/>			<hr/>	<hr/>			
cm		daN			daN*m							

1A	21	366	-0	-43	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00
1B	21	366	1	-43	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1C	21	366	-0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00
1D	21	366	1	-66	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1E	21	637	-0	-43	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1F	21	637	1	-43	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1G	21	637	-0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1H	21	637	1	-66	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1I	21	444	-0	-50	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1J	21	444	0	-50	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00
1K	21	444	-0	-59	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1L	21	444	0	-59	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00
1M	21	559	-0	-50	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1N	21	559	0	-50	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1O	21	559	-0	-59	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1P	21	559	0	-59	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
2	21	743	0	-81	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00

1A	42	367	-0	-43	0	9	-0	1	0.01	0.02	0.04
1B	42	367	1	-43	0	9	0	1	0.01	0.02	0.04
1C	42	367	-0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.02	0.07
1D	42	367	1	-66	0	14	0	1	0.01	0.02	0.07

1E	42	638	-0	-43	0	9	-0	1	0.01	0.04	0.04
1F	42	638	1	-43	0	9	0	1	0.01	0.04	0.04
1G	42	638	-0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.04	0.07
1H	42	638	1	-66	0	14	0	1	0.01	0.04	0.07
1I	42	445	-0	-50	0	11	-0	1	0.01	0.03	0.05
1J	42	445	0	-50	0	11	0	1	0.01	0.03	0.05
1K	42	445	-0	-59	0	13	-0	1	0.01	0.03	0.06
1L	42	445	0	-59	0	13	0	1	0.01	0.03	0.06
1M	42	560	-0	-50	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1N	42	560	0	-50	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05
1O	42	560	-0	-59	0	13	-0	1	0.01	0.04	0.06
1P	42	560	0	-59	0	13	0	1	0.01	0.04	0.06
2	42	744	0	-81	0	17	0	1	0.02	0.05	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 8 NI 34 NF 35 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	666	0	-49	0	-10	-0	1	0.01	0.04	0.05
1B	0	666	2	-49	0	-10	-0	1	0.01	0.04	0.05
1C	0	666	0	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.04	0.07
1D	0	666	2	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.04	0.07
1E	0	1033	0	-49	0	-10	-0	1	0.01	0.07	0.05
1F	0	1033	2	-49	0	-10	-0	1	0.01	0.07	0.05
1G	0	1033	0	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1H	0	1033	2	-72	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1I	0	775	0	-56	0	-11	-0	1	0.01	0.05	0.05
1J	0	775	1	-56	0	-11	-0	1	0.01	0.05	0.05
1K	0	775	0	-65	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06
1L	0	775	1	-65	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06
1M	0	924	0	-56	0	-11	-0	1	0.01	0.06	0.05
1N	0	924	1	-56	0	-11	-0	1	0.01	0.06	0.05
1O	0	924	0	-65	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06
1P	0	924	1	-65	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06
2	0	1260	1	-90	0	-18	-0	1	0.02	0.08	0.09

1A	21	667	0	-49	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1B	21	667	2	-49	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1C	21	667	0	-72	0	0	0	1	0.02	0.04	0.00
1D	21	667	2	-72	0	0	-0	1	0.02	0.04	0.00
1E	21	1034	0	-49	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00
1F	21	1034	2	-49	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00
1G	21	1034	0	-72	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00
1H	21	1034	2	-72	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00
1I	21	776	0	-56	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00
1J	21	776	1	-56	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1K	21	776	0	-65	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00
1L	21	776	1	-65	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1M	21	925	0	-56	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00
1N	21	925	1	-56	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00
1O	21	925	0	-65	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00
1P	21	925	1	-65	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00
2	21	1261	1	-90	0	1	0	1	0.02	0.08	0.00

1A	42	668	0	-49	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05
1B	42	668	2	-49	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1C	42	668	0	-72	0	16	0	1	0.02	0.04	0.07
1D	42	668	2	-72	0	16	-0	1	0.02	0.04	0.07
1E	42	1035	0	-49	0	11	0	1	0.01	0.07	0.05
1F	42	1035	2	-49	0	11	-0	1	0.01	0.07	0.05
1G	42	1035	0	-72	0	16	0	1	0.02	0.07	0.07
1H	42	1035	2	-72	0	16	-0	1	0.02	0.07	0.07
1I	42	777	0	-56	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06
1J	42	777	1	-56	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06
1K	42	777	0	-65	0	14	0	1	0.01	0.05	0.07
1L	42	777	1	-65	0	14	0	1	0.01	0.05	0.07
1M	42	925	0	-56	0	12	0	1	0.01	0.06	0.06
1N	42	925	1	-56	0	12	0	1	0.01	0.06	0.06
1O	42	925	0	-65	0	14	0	1	0.01	0.06	0.07
1P	42	925	1	-65	0	14	0	1	0.01	0.06	0.07
2	42	1262	1	-90	0	19	0	1	0.02	0.08	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 9 NI 36 NF 37 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

1H	42	1208	1	54	0	-12	0	1	0.01	0.08	0.06
1I	42	953	-0	73	0	-16	0	1	0.02	0.06	0.07
1J	42	953	0	73	0	-16	-0	1	0.02	0.06	0.07
1K	42	953	-0	63	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06
1L	42	953	0	63	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06
1M	42	1091	-0	73	0	-16	0	1	0.02	0.07	0.07
1N	42	1091	0	73	0	-16	-0	1	0.02	0.07	0.07
1O	42	1091	-0	63	0	-13	0	1	0.01	0.07	0.06
1P	42	1091	0	63	0	-13	-0	1	0.01	0.07	0.06
2	42	1515	0	101	0	-21	0	1	0.02	0.10	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 12 NI 42 NF 43 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	1085	-1	90	0	19	0	1	0.02	0.07	0.09
1B	0	1085	1	90	0	19	-0	1	0.02	0.07	0.09
1C	0	1085	-1	60	0	12	0	1	0.01	0.07	0.06
1D	0	1085	1	60	0	12	-0	1	0.01	0.07	0.06
1E	0	1581	-1	90	0	19	0	1	0.02	0.10	0.09
1F	0	1581	1	90	0	19	-0	1	0.02	0.10	0.09
1G	0	1581	-1	60	0	12	0	1	0.01	0.10	0.06
1H	0	1581	1	60	0	12	-0	1	0.01	0.10	0.06
1I	0	1241	-0	81	0	17	0	1	0.02	0.08	0.08
1J	0	1241	0	81	0	17	-0	1	0.02	0.08	0.08
1K	0	1241	-0	69	0	14	0	1	0.02	0.08	0.07
1L	0	1241	0	69	0	14	-0	1	0.02	0.08	0.07
1M	0	1425	-0	81	0	17	0	1	0.02	0.09	0.08
1N	0	1425	0	81	0	17	-0	1	0.02	0.09	0.08
1O	0	1425	-0	69	0	14	0	1	0.02	0.09	0.07
1P	0	1425	0	69	0	14	-0	1	0.02	0.09	0.07
2	0	1977	-0	111	0	23	0	1	0.02	0.13	0.11

1A	21	1086	-1	90	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00
1B	21	1086	1	90	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00
1C	21	1086	-1	60	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00
1D	21	1086	1	60	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00
1E	21	1582	-1	90	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00
1F	21	1582	1	90	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1G	21	1582	-1	60	0	-0	0	1	0.01	0.10	0.00
1H	21	1582	1	60	0	-0	-0	1	0.01	0.10	0.00
1I	21	1242	-0	81	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00
1J	21	1242	0	81	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1K	21	1242	-0	69	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00
1L	21	1242	0	69	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1M	21	1426	-0	81	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00
1N	21	1426	0	81	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00
1O	21	1426	-0	69	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00
1P	21	1426	0	69	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00
2	21	1978	-0	111	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00

1A	42	1087	-1	90	0	-19	0	1	0.02	0.07	0.09
1B	42	1087	1	90	0	-19	-0	1	0.02	0.07	0.09
1C	42	1087	-1	60	0	-13	0	1	0.01	0.07	0.06
1D	42	1087	1	60	0	-13	-0	1	0.01	0.07	0.06
1E	42	1583	-1	90	0	-19	0	1	0.02	0.10	0.09
1F	42	1583	1	90	0	-19	-0	1	0.02	0.10	0.09
1G	42	1583	-1	60	0	-13	0	1	0.01	0.10	0.06
1H	42	1583	1	60	0	-13	-0	1	0.01	0.10	0.06
1I	42	1243	-0	81	0	-17	0	1	0.02	0.08	0.08
1J	42	1243	0	81	0	-17	-0	1	0.02	0.08	0.08
1K	42	1243	-0	69	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07
1L	42	1243	0	69	0	-15	-0	1	0.02	0.08	0.07
1M	42	1427	-0	81	0	-17	0	1	0.02	0.09	0.08
1N	42	1427	0	81	0	-17	-0	1	0.02	0.09	0.08
1O	42	1427	-0	69	0	-15	0	1	0.02	0.09	0.07
1P	42	1427	0	69	0	-15	-0	1	0.02	0.09	0.07
2	42	1979	-0	111	0	-23	0	1	0.02	0.13	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 13 NI 44 NF 45 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
----	---	----	----	----	----	----	----	--------	--------	--------	------	------

1K	42	2105	0	77	0	-16	0	1	0.02	0.14	0.08
1L	42	2105	2	77	0	-16	0	1	0.02	0.14	0.08
1M	42	2359	0	93	0	-19	0	1	0.02	0.15	0.09
1N	42	2359	2	93	0	-19	0	1	0.02	0.15	0.09
1O	42	2359	0	77	0	-16	0	1	0.02	0.15	0.08
1P	42	2359	2	77	0	-16	0	1	0.02	0.15	0.08
2	42	3310	2	126	0	-26	0	1	0.03	0.22	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 16 NI 18 NF 37 Lungh. 71.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0367 0.0367 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN				daN*m						

1A	0	-2556	27	3	0	1	-12	1	0.01	0.17	0.06
1B	0	-2556	49	3	0	1	-23	1	0.01	0.17	0.11
1C	0	-2556	27	-7	0	-4	-12	1	0.01	0.17	0.06
1D	0	-2556	49	-7	0	-4	-23	1	0.01	0.17	0.11
1E	0	-1890	27	3	0	1	-12	1	0.01	0.12	0.06
1F	0	-1890	49	3	0	1	-23	1	0.01	0.12	0.11
1G	0	-1890	27	-7	0	-4	-12	1	0.01	0.12	0.06
1H	0	-1890	49	-7	0	-4	-23	1	0.01	0.12	0.11
1I	0	-2373	29	1	0	-0	-14	1	0.01	0.15	0.07
1J	0	-2373	46	1	0	-0	-22	1	0.01	0.15	0.10
1K	0	-2373	29	-6	0	-3	-14	1	0.01	0.15	0.07
1L	0	-2373	46	-6	0	-3	-22	1	0.01	0.15	0.10
1M	0	-2073	29	1	0	-0	-14	1	0.01	0.13	0.07
1N	0	-2073	46	1	0	-0	-22	1	0.01	0.13	0.10
1O	0	-2073	29	-6	0	-3	-14	1	0.01	0.13	0.07
1P	0	-2073	46	-6	0	-3	-22	1	0.01	0.13	0.10
2	0	-3299	56	-4	0	-2	-26	1	0.01	0.21	0.13

1A	36	-2555	25	3	0	-0	-3	1	0.01	0.17	0.01
1B	36	-2555	47	3	0	-0	-6	1	0.01	0.17	0.03
1C	36	-2555	25	-7	0	-1	-3	1	0.01	0.17	0.01
1D	36	-2555	47	-7	0	-1	-6	1	0.01	0.17	0.03
1E	36	-1889	25	3	0	-0	-3	1	0.01	0.12	0.01
1F	36	-1889	47	3	0	-0	-6	1	0.01	0.12	0.03
1G	36	-1889	25	-7	0	-1	-3	1	0.01	0.12	0.01
1H	36	-1889	47	-7	0	-1	-6	1	0.01	0.12	0.03
1I	36	-2372	28	1	0	-0	-3	1	0.01	0.15	0.02
1J	36	-2372	45	1	0	-0	-6	1	0.01	0.15	0.03
1K	36	-2372	28	-6	0	-1	-3	1	0.01	0.15	0.02
1L	36	-2372	45	-6	0	-1	-6	1	0.01	0.15	0.03
1M	36	-2072	28	1	0	-0	-3	1	0.01	0.13	0.02
1N	36	-2072	45	1	0	-0	-6	1	0.01	0.13	0.03
1O	36	-2072	28	-6	0	-1	-3	1	0.01	0.13	0.02
1P	36	-2072	45	-6	0	-1	-6	1	0.01	0.13	0.03
2	36	-3298	54	-4	0	-1	-7	1	0.01	0.21	0.03

1A	72	-2554	24	3	0	-1	6	1	0.01	0.17	0.03
1B	72	-2554	46	3	0	-1	11	1	0.01	0.17	0.05
1C	72	-2554	24	-7	0	1	6	1	0.01	0.17	0.03
1D	72	-2554	46	-7	0	1	11	1	0.01	0.17	0.05
1E	72	-1888	24	3	0	-1	6	1	0.01	0.12	0.03
1F	72	-1888	46	3	0	-1	11	1	0.01	0.12	0.05
1G	72	-1888	24	-7	0	1	6	1	0.01	0.12	0.03
1H	72	-1888	46	-7	0	1	11	1	0.01	0.12	0.05
1I	72	-2371	27	1	0	-1	6	1	0.01	0.15	0.03
1J	72	-2371	43	1	0	-1	10	1	0.01	0.15	0.05
1K	72	-2371	27	-6	0	1	6	1	0.01	0.15	0.03
1L	72	-2371	43	-6	0	1	10	1	0.01	0.15	0.05
1M	72	-2071	27	1	0	-1	6	1	0.01	0.13	0.03
1N	72	-2071	43	1	0	-1	10	1	0.01	0.13	0.05
1O	72	-2071	27	-6	0	1	6	1	0.01	0.13	0.03
1P	72	-2071	43	-6	0	1	10	1	0.01	0.13	0.05
2	72	-3297	52	-4	0	0	12	1	0.01	0.21	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

1A	-2556	-1	-12	1	0.9027	0.8885	0.9345	--	--	0.18	--	0.24	Snell. 'zx'=' 49
1B	-2556	-1	-23	1	0.9027	0.8885	0.9348	--	--	0.18	--	0.29	Snell. 'zx'=' 49
1C	-2556	-4	-12	1	0.9027	0.9552	0.9345	--	--	0.18	--	0.26	Snell. 'zx'=' 49
1D	-2556	-4	-23	1	0.9027	0.9552	0.9348	--	--	0.18	--	0.31	Snell. 'zx'=' 49
1E	-1890	-1	-12	1	0.9027	0.9175	0.9515	--	--	0.14	--	0.20	Snell. 'zx'=' 49

ASTA NUM. 60 NI 101 NF 103 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica								Indici <= 1 : VERIFICATO				
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	657	7	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1B	0	657	10	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	0	657	7	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1D	0	657	10	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	0	898	7	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1F	0	898	10	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1G	0	898	7	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1H	0	898	10	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1I	0	730	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1J	0	730	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1K	0	730	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1L	0	730	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1M	0	825	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1N	0	825	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1O	0	825	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1P	0	825	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
2	0	1154	12	0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1A	35	658	6	0	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1B	35	658	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1C	35	658	6	-0	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1D	35	658	9	-0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1E	35	899	6	0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1F	35	899	9	0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1G	35	899	6	-0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1H	35	899	9	-0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1I	35	731	7	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1J	35	731	8	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1K	35	731	7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1L	35	731	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1M	35	826	7	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1N	35	826	8	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1O	35	826	7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1P	35	826	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
2	35	1156	11	0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.02	
1A	70	659	5	0	0	-0	6	1	0.00	0.04	0.03	
1B	70	659	7	0	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.02	
1C	70	659	5	-0	0	0	6	1	0.00	0.04	0.03	
1D	70	659	7	-0	0	0	4	1	0.00	0.04	0.02	
1E	70	900	5	0	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.03	
1F	70	900	7	0	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.02	
1G	70	900	5	-0	0	0	6	1	0.00	0.06	0.03	
1H	70	900	7	-0	0	0	4	1	0.00	0.06	0.02	
1I	70	732	5	0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1J	70	732	6	0	0	0	4	1	0.00	0.05	0.02	
1K	70	732	5	-0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1L	70	732	6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.02	
1M	70	827	5	0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1N	70	827	6	0	0	0	4	1	0.00	0.05	0.02	
1O	70	827	5	-0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1P	70	827	6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.02	
2	70	1157	9	0	0	-0	7	1	0.00	0.08	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2036	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1B	0	-2036	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1C	0	-2036	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1D	0	-2036	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1E	0	-1404	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1F	0	-1404	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1G	0	-1404	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1H	0	-1404	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1I	0	-1836	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1J	0	-1836	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1K	0	-1836	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01	

2	0	-3326	-8	0	0	-0	4	1	0.00	0.22	0.02
1A	35	-2657	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.17	0.00
1B	35	-2657	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.17	0.00
1C	35	-2657	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.17	0.00
1D	35	-2657	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.17	0.00
1E	35	-1825	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00
1F	35	-1825	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00
1G	35	-1825	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00
1H	35	-1825	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00
1I	35	-2393	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.00
1J	35	-2393	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.00
1K	35	-2393	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.00
1L	35	-2393	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.00
1M	35	-2089	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00
1N	35	-2089	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00
1O	35	-2089	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00
1P	35	-2089	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00
2	35	-3325	-10	0	0	-0	1	1	0.00	0.22	0.01
1A	70	-2656	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.17	0.01
1B	70	-2656	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.17	0.01
1C	70	-2656	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.17	0.01
1D	70	-2656	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.17	0.01
1E	70	-1824	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1F	70	-1824	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.01
1G	70	-1824	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1H	70	-1824	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.01
1I	70	-2392	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01
1J	70	-2392	-7	0	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01
1K	70	-2392	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01
1L	70	-2392	-7	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01
1M	70	-2088	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1N	70	-2088	-7	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1O	70	-2088	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1P	70	-2088	-7	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
2	70	-3324	-11	0	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2658	0	3	1	0.9078	1.0762	0.9230	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1B	-2658	0	2	1	0.9078	1.0762	0.9213	--	--	0.19	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1C	-2658	-0	3	1	0.9078	1.0868	0.9230	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 47
1D	-2658	-0	2	1	0.9078	1.0868	0.9213	--	--	0.19	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1E	-1826	0	3	1	0.9078	1.0523	0.9471	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1F	-1826	0	2	1	0.9078	1.0523	0.9459	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1G	-1826	-0	3	1	0.9078	1.0597	0.9471	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1H	-1826	-0	2	1	0.9078	1.0597	0.9459	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1I	-2394	0	3	1	0.9078	1.0738	0.9301	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1J	-2394	0	3	1	0.9078	1.0738	0.9299	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1K	-2394	-0	3	1	0.9078	1.0931	0.9301	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1L	-2394	-0	3	1	0.9078	1.0931	0.9299	--	--	0.17	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1M	-2090	0	3	1	0.9078	1.0644	0.9390	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1N	-2090	0	3	1	0.9078	1.0644	0.9388	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1O	-2090	-0	3	1	0.9078	1.0813	0.9390	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1P	-2090	-0	3	1	0.9078	1.0813	0.9388	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
2	-3326	-0	4	1	0.9078	1.1405	0.8996	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 63 NI 83 NF 84 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-3286	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.21	0.02	
1B	0	-3286	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.21	0.01	
1C	0	-3286	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.21	0.02	
1D	0	-3286	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.21	0.01	
1E	0	-2266	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1F	0	-2266	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.15	0.01	
1G	0	-2266	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1H	0	-2266	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.15	0.01	
1I	0	-2962	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1J	0	-2962	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.19	0.01	
1K	0	-2962	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.19	0.02	
1L	0	-2962	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.19	0.01	
1M	0	-2590	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.17	0.02	
1N	0	-2590	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.17	0.01	
1O	0	-2590	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.17	0.02	
1P	0	-2590	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.17	0.01	
2	0	-4119	-12	0	0	-0	5	1	0.00	0.27	0.03	
1A	35	-3285	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.21	0.00	
1B	35	-3285	-8	0	0	0	0	1	0.00	0.21	0.00	
1C	35	-3285	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.21	0.00	

1D	35	-3285	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.21	0.00
1E	35	-2265	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.15	0.00
1F	35	-2265	-8	0	0	0	0	1	0.00	0.15	0.00
1G	35	-2265	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.15	0.00
1H	35	-2265	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.15	0.00
1I	35	-2961	-10	0	0	0	0	1	0.00	0.19	0.00
1J	35	-2961	-9	0	0	0	0	1	0.00	0.19	0.00
1K	35	-2961	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.19	0.00
1L	35	-2961	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.19	0.00
1M	35	-2589	-10	0	0	0	0	1	0.00	0.17	0.00
1N	35	-2589	-9	0	0	0	0	1	0.00	0.17	0.00
1O	35	-2589	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.17	0.00
1P	35	-2589	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.17	0.00
2	35	-4118	-14	0	0	-0	0	1	0.00	0.27	0.00

1A	70	-3284	-12	0	0	0	-4	1	0.00	0.21	0.02
1B	70	-3284	-9	0	0	0	-3	1	0.00	0.21	0.01
1C	70	-3284	-12	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.21	0.02
1D	70	-3284	-9	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.21	0.01
1E	70	-2264	-12	0	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1F	70	-2264	-9	0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.01
1G	70	-2264	-12	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1H	70	-2264	-9	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.01
1I	70	-2960	-11	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.02
1J	70	-2960	-10	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.01
1K	70	-2960	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.02
1L	70	-2960	-10	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.01
1M	70	-2588	-11	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.02
1N	70	-2588	-10	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01
1O	70	-2588	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.02
1P	70	-2588	-10	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01
2	70	-4117	-15	0	0	-0	-5	1	0.00	0.27	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz -----	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-3286	0	4	1	0.9078	1.1073	0.8409	--	--	0.24	--	0.25	Snell. 'zx'= 47
1B	-3286	0	-3	1	0.9078	1.1073	0.8436	--	--	0.24	--	0.25	Snell. 'zx'= 47
1C	-3286	-0	4	1	0.9078	1.1206	0.8409	--	--	0.24	--	0.25	Snell. 'zx'= 47
1D	-3286	-0	-3	1	0.9078	1.1206	0.8436	--	--	0.24	--	0.25	Snell. 'zx'= 47
1E	-2266	0	4	1	0.9078	1.0740	0.8903	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1F	-2266	0	-3	1	0.9078	1.0740	0.8921	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1G	-2266	-0	4	1	0.9078	1.0832	0.8903	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1H	-2266	-0	-3	1	0.9078	1.0832	0.8921	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1I	-2962	0	4	1	0.9078	1.0988	0.8561	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 47
1J	-2962	0	-3	1	0.9078	1.0988	0.8541	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 47
1K	-2962	-0	4	1	0.9078	1.1252	0.8561	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 47
1L	-2962	-0	-3	1	0.9078	1.1252	0.8541	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 47
1M	-2590	0	4	1	0.9078	1.0864	0.8741	--	--	0.19	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1N	-2590	0	-3	1	0.9078	1.0864	0.8724	--	--	0.19	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1O	-2590	-0	4	1	0.9078	1.1095	0.8741	--	--	0.19	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1P	-2590	-0	-3	1	0.9078	1.1095	0.8724	--	--	0.19	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
2	-4119	-0	5	1	0.9078	1.1336	0.7940	--	--	0.30	--	0.31	Snell. 'zx'= 47

ASTA NUM. 64 NI 81 NF 82 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz -----	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz -----	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-3895	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.25	0.02	
1B	0	-3895	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.25	0.01	
1C	0	-3895	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.25	0.02	
1D	0	-3895	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.25	0.01	
1E	0	-2721	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1F	0	-2721	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.18	0.01	
1G	0	-2721	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1H	0	-2721	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.18	0.01	
1I	0	-3520	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.23	0.02	
1J	0	-3520	-10	0	0	0	3	1	0.00	0.23	0.01	
1K	0	-3520	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.23	0.02	
1L	0	-3520	-10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.23	0.01	
1M	0	-3096	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.20	0.02	
1N	0	-3096	-10	0	0	0	3	1	0.00	0.20	0.01	
1O	0	-3096	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.02	
1P	0	-3096	-10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.20	0.01	
2	0	-4908	-15	0	0	-0	5	1	0.00	0.32	0.03	

1A	35	-3894	-13	0	0	0	-1	1	0.00	0.25	0.00
1B	35	-3894	-9	0	0	0	-0	1	0.00	0.25	0.00
1C	35	-3894	-13	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.25	0.00
1D	35	-3894	-9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.25	0.00
1E	35	-2720	-13	0	0	0	-1	1	0.00	0.18	0.00
1F	35	-2720	-9	0	0	0	-0	1	0.00	0.18	0.00
1G	35	-2720	-13	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.18	0.00
1H	35	-2720	-9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.18	0.00

1F	-619	0	1	1	0.9078	1.0095	1.0201	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	47
1G	-619	-0	2	1	0.9078	1.0155	1.0170	--	--	0.04	--	0.06	Snell.	'zx'='	47
1H	-619	-0	1	1	0.9078	1.0155	1.0201	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	47
1I	-944	0	2	1	0.9078	1.0174	1.0274	--	--	0.07	--	0.08	Snell.	'zx'='	47
1J	-944	0	2	1	0.9078	1.0174	1.0283	--	--	0.07	--	0.08	Snell.	'zx'='	47
1K	-944	-0	2	1	0.9078	1.0344	1.0274	--	--	0.07	--	0.08	Snell.	'zx'='	47
1L	-944	-0	2	1	0.9078	1.0344	1.0283	--	--	0.07	--	0.08	Snell.	'zx'='	47
1M	-754	0	2	1	0.9078	1.0139	1.0219	--	--	0.05	--	0.06	Snell.	'zx'='	47
1N	-754	0	2	1	0.9078	1.0139	1.0226	--	--	0.05	--	0.06	Snell.	'zx'='	47
1O	-754	-0	2	1	0.9078	1.0274	1.0219	--	--	0.05	--	0.06	Snell.	'zx'='	47
1P	-754	-0	2	1	0.9078	1.0274	1.0226	--	--	0.05	--	0.06	Snell.	'zx'='	47
2	-1260	-0	3	1	0.9078	1.0319	1.0370	--	--	0.09	--	0.10	Snell.	'zx'='	47

ASTA NUM. 70 NI 93 NF 94 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-1661	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1B	0	-1661	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1C	0	-1661	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1D	0	-1661	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1E	0	-1067	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1F	0	-1067	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1G	0	-1067	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1H	0	-1067	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1I	0	-1484	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1J	0	-1484	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1K	0	-1484	-1	0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1L	0	-1484	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1M	0	-1244	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1N	0	-1244	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1O	0	-1244	-1	0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1P	0	-1244	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
2	0	-2023	-1	0	0	0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1A	35	-1660	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1B	35	-1660	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1C	35	-1660	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1D	35	-1660	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1E	35	-1066	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1F	35	-1066	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1G	35	-1066	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1H	35	-1066	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1I	35	-1483	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1J	35	-1483	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1K	35	-1483	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1L	35	-1483	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1M	35	-1243	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1N	35	-1243	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1O	35	-1243	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1P	35	-1243	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
2	35	-2022	-3	0	0	-0	2	1	0.00	0.13	0.01	
1A	70	-1659	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1B	70	-1659	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1C	70	-1659	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1D	70	-1659	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.11	0.00	
1E	70	-1065	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1F	70	-1065	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1G	70	-1065	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1H	70	-1065	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1I	70	-1482	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1J	70	-1482	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1K	70	-1482	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1L	70	-1482	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.10	0.00	
1M	70	-1242	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1N	70	-1242	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1O	70	-1242	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1P	70	-1242	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
2	70	-2021	-5	0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	daN	daN*m	daN*m										
1A	-1661	0	2	1	0.9078	1.0217	1.0167	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'=' 47
1B	-1661	0	1	1	0.9078	1.0217	1.0306	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'=' 47
1C	-1661	-0	2	1	0.9078	1.0704	1.0167	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'=' 47
1D	-1661	-0	1	1	0.9078	1.0704	1.0306	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'=' 47
1E	-1067	0	2	1	0.9078	1.0140	1.0107	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'=' 47
1F	-1067	0	1	1	0.9078	1.0140	1.0196	--	--	0.08	--	0.08	Snell. 'zx'=' 47
1G	-1067	-0	2	1	0.9078	1.0452	1.0107	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'=' 47
1H	-1067	-0	1	1	0.9078	1.0452	1.0196	--	--	0.08	--	0.08	Snell. 'zx'=' 47
1I	-1484	0	2	1	0.9078	1.0126	1.0169	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'=' 47
1J	-1484	0	1	1	0.9078	1.0126	1.0237	--	--	0.11	--	0.11	Snell. 'zx'=' 47

1K	-1484	-0	2	1	0.9078	1.0457	1.0169	--	--	0.11	--	0.12	Snell.	'zx'='	47
1L	-1484	-0	1	1	0.9078	1.0457	1.0237	--	--	0.11	--	0.11	Snell.	'zx'='	47
1M	-1244	0	2	1	0.9078	1.0106	1.0141	--	--	0.09	--	0.10	Snell.	'zx'='	47
1N	-1244	0	1	1	0.9078	1.0106	1.0199	--	--	0.09	--	0.10	Snell.	'zx'='	47
1O	-1244	-0	2	1	0.9078	1.0383	1.0141	--	--	0.09	--	0.10	Snell.	'zx'='	47
1P	-1244	-0	1	1	0.9078	1.0383	1.0199	--	--	0.09	--	0.10	Snell.	'zx'='	47
2	-2023	-0	3	1	0.9078	0.9069	1.0251	--	--	0.14	--	0.16	Snell.	'zx'='	47

ASTA NUM. 71 NI 91 NF 92 Lungh. 70.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0362 0.0362 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2310	-14	2	0	1	7	1	0.00	0.15	0.04	
1B	0	-2310	-9	2	0	1	5	1	0.00	0.15	0.02	
1C	0	-2310	-14	0	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.04	
1D	0	-2310	-9	0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1E	0	-1588	-14	2	0	1	7	1	0.00	0.10	0.04	
1F	0	-1588	-9	2	0	1	5	1	0.00	0.10	0.02	
1G	0	-1588	-14	0	0	-0	7	1	0.00	0.10	0.04	
1H	0	-1588	-9	0	0	-0	5	1	0.00	0.10	0.02	
1I	0	-2090	-13	1	0	1	7	1	0.00	0.14	0.03	
1J	0	-2090	-10	1	0	1	5	1	0.00	0.14	0.03	
1K	0	-2090	-13	0	0	0	7	1	0.00	0.14	0.03	
1L	0	-2090	-10	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.03	
1M	0	-1808	-13	1	0	1	7	1	0.00	0.12	0.03	
1N	0	-1808	-10	1	0	1	5	1	0.00	0.12	0.03	
1O	0	-1808	-13	0	0	0	7	1	0.00	0.12	0.03	
1P	0	-1808	-10	0	0	0	5	1	0.00	0.12	0.03	
2	0	-2892	-17	1	0	1	9	1	0.00	0.19	0.04	
1A	35	-2309	-15	2	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1B	35	-2309	-10	2	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1C	35	-2309	-15	0	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1D	35	-2309	-10	0	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1E	35	-1587	-15	2	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1F	35	-1587	-10	2	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1G	35	-1587	-15	0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1H	35	-1587	-10	0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1I	35	-2089	-14	1	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1J	35	-2089	-11	1	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1K	35	-2089	-14	0	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1L	35	-2089	-11	0	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1M	35	-1807	-14	1	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1N	35	-1807	-11	1	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1O	35	-1807	-14	0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1P	35	-1807	-11	0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
2	35	-2890	-19	1	0	0	3	1	0.00	0.19	0.01	
1A	70	-2308	-17	2	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.02	
1B	70	-2308	-11	2	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01	
1C	70	-2308	-17	0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.02	
1D	70	-2308	-11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01	
1E	70	-1586	-17	2	0	0	-3	1	0.00	0.10	0.02	
1F	70	-1586	-11	2	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01	
1G	70	-1586	-17	0	0	-0	-3	1	0.00	0.10	0.02	
1H	70	-1586	-11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.01	
1I	70	-2088	-16	1	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1J	70	-2088	-12	1	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
1K	70	-2088	-16	0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1L	70	-2088	-12	0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
1M	70	-1806	-16	1	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1N	70	-1806	-12	1	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1O	70	-1806	-16	0	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1P	70	-1806	-12	0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
2	70	-2889	-20	1	0	-0	-4	1	0.00	0.19	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-2310	1	7	1	0.9078	0.9980	0.9464	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1B	-2310	1	5	1	0.9078	0.9980	0.9511	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1C	-2310	-0	7	1	0.9078	1.0443	0.9464	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 47
1D	-2310	-0	5	1	0.9078	1.0443	0.9511	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 47
1E	-1588	1	7	1	0.9078	0.9986	0.9632	--	--	0.11	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1F	-1588	1	5	1	0.9078	0.9986	0.9663	--	--	0.11	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1G	-1588	-0	7	1	0.9078	1.0305	0.9632	--	--	0.11	--	0.15	Snell. 'zx'= 47
1H	-1588	-0	5	1	0.9078	1.0305	0.9663	--	--	0.11	--	0.14	Snell. 'zx'= 47
1I	-2090	1	7	1	0.9078	0.9563	0.9519	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1J	-2090	1	5	1	0.9078	0.9563	0.9548	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1K	-2090	0	7	1	0.9078	0.9612	0.9519	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 47
1L	-2090	0	5	1	0.9078	0.9612	0.9548	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 47
1M	-1808	1	7	1	0.9078	0.9622	0.9584	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1N	-1808	1	5	1	0.9078	0.9622	0.9609	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 47
1O	-1808	0	7	1	0.9078	0.9665	0.9584	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 47

1B	21	1636	0	95	0	-0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1C	21	1636	-0	65	0	-0	0	1	0.01	0.11	0.00
1D	21	1636	0	65	0	-0	-0	1	0.01	0.11	0.00
1E	21	2346	-0	95	0	-0	0	1	0.02	0.15	0.00
1F	21	2346	0	95	0	-0	-0	1	0.02	0.15	0.00
1G	21	2346	-0	65	0	-0	0	1	0.01	0.15	0.00
1H	21	2346	0	65	0	-0	-0	1	0.01	0.15	0.00
1I	21	1859	-0	86	0	-0	0	1	0.02	0.12	0.00
1J	21	1859	0	86	0	-0	-0	1	0.02	0.12	0.00
1K	21	1859	-0	75	0	-0	0	1	0.02	0.12	0.00
1L	21	1859	0	75	0	-0	-0	1	0.02	0.12	0.00
1M	21	2123	-0	86	0	-0	0	1	0.02	0.14	0.00
1N	21	2123	0	86	0	-0	-0	1	0.02	0.14	0.00
1O	21	2123	-0	75	0	-0	0	1	0.02	0.14	0.00
1P	21	2123	0	75	0	-0	-0	1	0.02	0.14	0.00
2	21	2953	0	119	0	-0	-0	1	0.03	0.19	0.00

1A	42	1637	-0	95	0	-20	0	1	0.02	0.11	0.10
1B	42	1637	0	95	0	-20	-0	1	0.02	0.11	0.10
1C	42	1637	-0	65	0	-14	0	1	0.01	0.11	0.07
1D	42	1637	0	65	0	-14	-0	1	0.01	0.11	0.07
1E	42	2347	-0	95	0	-20	0	1	0.02	0.15	0.10
1F	42	2347	0	95	0	-20	-0	1	0.02	0.15	0.10
1G	42	2347	-0	65	0	-14	0	1	0.01	0.15	0.07
1H	42	2347	0	65	0	-14	-0	1	0.01	0.15	0.07
1I	42	1860	-0	86	0	-18	0	1	0.02	0.12	0.09
1J	42	1860	0	86	0	-18	-0	1	0.02	0.12	0.09
1K	42	1860	-0	75	0	-16	0	1	0.02	0.12	0.08
1L	42	1860	0	75	0	-16	-0	1	0.02	0.12	0.08
1M	42	2124	-0	86	0	-18	0	1	0.02	0.14	0.09
1N	42	2124	0	86	0	-18	-0	1	0.02	0.14	0.09
1O	42	2124	-0	75	0	-16	0	1	0.02	0.14	0.08
1P	42	2124	0	75	0	-16	-0	1	0.02	0.14	0.08
2	42	2954	0	119	0	-25	0	1	0.03	0.19	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC		Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
		---	-----	---											
		daN	daN*m												

ASTA NUM. 75		NI 83	NF 82	Lungh.	42.0 cm	SEZ.	6	Rc	B=	4.0	H=	4.0	s=	0.4 t=	0.4 cm
		Sollecitazioni di calcolo e di verifica					Indici <= 1 : VERIFICATO								
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota			
	---	---	-----	---	---	-----	-----	-----	-----	-----	-----				
	cm		daN			daN*m									

1A	0	1354	-1	95	0	20	0	1	0.02	0.09	0.10				
1B	0	1354	1	95	0	20	-0	1	0.02	0.09	0.10				
1C	0	1354	-1	64	0	13	0	1	0.01	0.09	0.06				
1D	0	1354	1	64	0	13	-0	1	0.01	0.09	0.06				
1E	0	1964	-1	95	0	20	0	1	0.02	0.13	0.10				
1F	0	1964	1	95	0	20	-0	1	0.02	0.13	0.10				
1G	0	1964	-1	64	0	13	0	1	0.01	0.13	0.06				
1H	0	1964	1	64	0	13	-0	1	0.01	0.13	0.06				
1I	0	1549	-0	85	0	18	0	1	0.02	0.10	0.09				
1J	0	1549	0	85	0	18	-0	1	0.02	0.10	0.09				
1K	0	1549	-0	73	0	15	0	1	0.02	0.10	0.07				
1L	0	1549	0	73	0	15	-0	1	0.02	0.10	0.07				
1M	0	1769	-0	85	0	18	0	1	0.02	0.12	0.09				
1N	0	1769	0	85	0	18	-0	1	0.02	0.12	0.09				
1O	0	1769	-0	73	0	15	0	1	0.02	0.12	0.07				
1P	0	1769	0	73	0	15	-0	1	0.02	0.12	0.07				
2	0	2460	0	118	0	25	-0	1	0.03	0.16	0.12				

1A	21	1355	-1	95	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00				
1B	21	1355	1	95	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00				
1C	21	1355	-1	64	0	-0	0	1	0.01	0.09	0.00				
1D	21	1355	1	64	0	-0	-0	1	0.01	0.09	0.00				
1E	21	1965	-1	95	0	-0	0	1	0.02	0.13	0.00				
1F	21	1965	1	95	0	-0	-0	1	0.02	0.13	0.00				
1G	21	1965	-1	64	0	-0	0	1	0.01	0.13	0.00				
1H	21	1965	1	64	0	-0	-0	1	0.01	0.13	0.00				
1I	21	1550	-0	85	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00				
1J	21	1550	0	85	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00				
1K	21	1550	-0	73	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00				
1L	21	1550	0	73	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00				
1M	21	1770	-0	85	0	-0	0	1	0.02	0.12	0.00				
1N	21	1770	0	85	0	-0	-0	1	0.02	0.12	0.00				
1O	21	1770	-0	73	0	-0	0	1	0.02	0.12	0.00				
1P	21	1770	0	73	0	-0	-0	1	0.02	0.12	0.00				
2	21	2461	0	118	0	-0	-0	1	0.03	0.16	0.00				

1A	42	1356	-1	95	0	-20	0	1	0.02	0.09	0.10				
1B	42	1356	1	95	0	-20	-0	1	0.02	0.09	0.10				
1C	42	1356	-1	64	0	-13	0	1	0.01	0.09	0.06				
1D	42	1356	1	64	0	-13	-0	1	0.01	0.09	0.06				
1E	42	1966	-1	95	0	-20	0	1	0.02	0.13	0.10				
1F	42	1966	1	95	0	-20	-0	1	0.02	0.13	0.10				
1G	42	1966	-1	64	0	-13	0	1	0.01	0.13	0.06				
1H	42	1966	1	64	0	-13	-0	1	0.01	0.13	0.06				

1I	42	1551	-0	85	0	-18	0	1	0.02	0.10	0.09
1J	42	1551	0	85	0	-18	-0	1	0.02	0.10	0.09
1K	42	1551	-0	73	0	-15	0	1	0.02	0.10	0.07
1L	42	1551	0	73	0	-15	-0	1	0.02	0.10	0.07
1M	42	1771	-0	85	0	-18	0	1	0.02	0.12	0.09
1N	42	1771	0	85	0	-18	-0	1	0.02	0.12	0.09
1O	42	1771	-0	73	0	-15	0	1	0.02	0.12	0.07
1P	42	1771	0	73	0	-15	-0	1	0.02	0.12	0.07
2	42	2462	0	118	0	-25	0	1	0.03	0.16	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 76 NI 85 NF 84 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	1093	-1	90	0	19	0	1	0.02	0.07	0.09
1B	0	1093	1	90	0	19	-0	1	0.02	0.07	0.09
1C	0	1093	-1	60	0	13	0	1	0.01	0.07	0.06
1D	0	1093	1	60	0	13	-0	1	0.01	0.07	0.06
1E	0	1591	-1	90	0	19	0	1	0.02	0.10	0.09
1F	0	1591	1	90	0	19	-0	1	0.02	0.10	0.09
1G	0	1591	-1	60	0	13	0	1	0.01	0.10	0.06
1H	0	1591	1	60	0	13	-0	1	0.01	0.10	0.06
1I	0	1251	-0	81	0	17	0	1	0.02	0.08	0.08
1J	0	1251	0	81	0	17	-0	1	0.02	0.08	0.08
1K	0	1251	-0	69	0	14	0	1	0.02	0.08	0.07
1L	0	1251	0	69	0	14	-0	1	0.02	0.08	0.07
1M	0	1433	-0	81	0	17	0	1	0.02	0.09	0.08
1N	0	1433	0	81	0	17	-0	1	0.02	0.09	0.08
1O	0	1433	-0	69	0	14	0	1	0.02	0.09	0.07
1P	0	1433	0	69	0	14	-0	1	0.02	0.09	0.07
2	0	1990	0	111	0	23	-0	1	0.03	0.13	0.11

1A	21	1094	-1	90	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00
1B	21	1094	1	90	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00
1C	21	1094	-1	60	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00
1D	21	1094	1	60	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00
1E	21	1592	-1	90	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00
1F	21	1592	1	90	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1G	21	1592	-1	60	0	-0	0	1	0.01	0.10	0.00
1H	21	1592	1	60	0	-0	-0	1	0.01	0.10	0.00
1I	21	1252	-0	81	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00
1J	21	1252	0	81	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1K	21	1252	-0	69	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00
1L	21	1252	0	69	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1M	21	1434	-0	81	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00
1N	21	1434	0	81	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00
1O	21	1434	-0	69	0	-0	0	1	0.02	0.09	0.00
1P	21	1434	0	69	0	-0	-0	1	0.02	0.09	0.00
2	21	1991	0	111	0	-0	-0	1	0.03	0.13	0.00

1A	42	1095	-1	90	0	-19	0	1	0.02	0.07	0.09
1B	42	1095	1	90	0	-19	-0	1	0.02	0.07	0.09
1C	42	1095	-1	60	0	-13	0	1	0.01	0.07	0.06
1D	42	1095	1	60	0	-13	-0	1	0.01	0.07	0.06
1E	42	1593	-1	90	0	-19	0	1	0.02	0.10	0.09
1F	42	1593	1	90	0	-19	-0	1	0.02	0.10	0.09
1G	42	1593	-1	60	0	-13	0	1	0.01	0.10	0.06
1H	42	1593	1	60	0	-13	-0	1	0.01	0.10	0.06
1I	42	1253	-0	81	0	-17	0	1	0.02	0.08	0.08
1J	42	1253	0	81	0	-17	-0	1	0.02	0.08	0.08
1K	42	1253	-0	69	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07
1L	42	1253	0	69	0	-15	-0	1	0.02	0.08	0.07
1M	42	1435	-0	81	0	-17	0	1	0.02	0.09	0.08
1N	42	1435	0	81	0	-17	-0	1	0.02	0.09	0.08
1O	42	1435	-0	69	0	-15	0	1	0.02	0.09	0.07
1P	42	1435	0	69	0	-15	-0	1	0.02	0.09	0.07
2	42	1992	0	111	0	-24	-0	1	0.03	0.13	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 77 NI 87 NF 86 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											

cm		daN		daN*m							
1A	0	838	-1	82	0	17	0	1	0.02	0.05	0.08
1B	0	838	1	82	0	17	-0	1	0.02	0.05	0.08
1C	0	838	-1	55	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05
1D	0	838	1	55	0	11	-0	1	0.01	0.05	0.05
1E	0	1216	-1	82	0	17	0	1	0.02	0.08	0.08
1F	0	1216	1	82	0	17	-0	1	0.02	0.08	0.08
1G	0	1216	-1	55	0	11	0	1	0.01	0.08	0.05
1H	0	1216	1	55	0	11	-0	1	0.01	0.08	0.05
1I	0	957	-0	73	0	15	0	1	0.02	0.06	0.07
1J	0	957	0	73	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07
1K	0	957	-0	63	0	13	0	1	0.01	0.06	0.06
1L	0	957	0	63	0	13	-0	1	0.01	0.06	0.06
1M	0	1097	-0	73	0	15	0	1	0.02	0.07	0.07
1N	0	1097	0	73	0	15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1O	0	1097	-0	63	0	13	0	1	0.01	0.07	0.06
1P	0	1097	0	63	0	13	-0	1	0.01	0.07	0.06
2	0	1523	-0	101	0	21	-0	1	0.02	0.10	0.10
1A	21	839	-1	82	0	-0	-0	1	0.02	0.05	0.00
1B	21	839	1	82	0	-0	0	1	0.02	0.05	0.00
1C	21	839	-1	55	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1D	21	839	1	55	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1E	21	1217	-1	82	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1F	21	1217	1	82	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00
1G	21	1217	-1	55	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00
1H	21	1217	1	55	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00
1I	21	958	-0	73	0	-0	0	1	0.02	0.06	0.00
1J	21	958	0	73	0	-0	-0	1	0.02	0.06	0.00
1K	21	958	-0	63	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00
1L	21	958	0	63	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00
1M	21	1098	-0	73	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00
1N	21	1098	0	73	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00
1O	21	1098	-0	63	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00
1P	21	1098	0	63	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00
2	21	1524	-0	101	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1A	42	840	-1	82	0	-17	-0	1	0.02	0.05	0.08
1B	42	840	1	82	0	-17	0	1	0.02	0.05	0.08
1C	42	840	-1	55	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06
1D	42	840	1	55	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06
1E	42	1218	-1	82	0	-17	-0	1	0.02	0.08	0.08
1F	42	1218	1	82	0	-17	0	1	0.02	0.08	0.08
1G	42	1218	-1	55	0	-12	-0	1	0.01	0.08	0.06
1H	42	1218	1	55	0	-12	0	1	0.01	0.08	0.06
1I	42	959	-0	73	0	-16	0	1	0.02	0.06	0.07
1J	42	959	0	73	0	-16	-0	1	0.02	0.06	0.07
1K	42	959	-0	63	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06
1L	42	959	0	63	0	-13	-0	1	0.01	0.06	0.06
1M	42	1099	-0	73	0	-16	0	1	0.02	0.07	0.07
1N	42	1099	0	73	0	-16	-0	1	0.02	0.07	0.07
1O	42	1099	-0	63	0	-13	0	1	0.01	0.07	0.06
1P	42	1099	0	63	0	-13	-0	1	0.01	0.07	0.06
2	42	1526	-0	101	0	-21	-0	1	0.02	0.10	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
ASTA NUM. 78		NI 89	NF 88	Lungh.	42.0 cm	SEZ.	6	Rc	B=	4.0	H=	4.0	s= 0.4 t= 0.4 cm
				Sollecitazioni di calcolo e di verifica				Indici <= 1 : VERIFICATO					
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota	
	cm	daN			daN*m								
1A	0	571	-1	75	0	16	0	1	0.02	0.04	0.07		
1B	0	571	1	75	0	16	-0	1	0.02	0.04	0.07		
1C	0	571	-1	51	0	10	0	1	0.01	0.04	0.05		
1D	0	571	1	51	0	10	-0	1	0.01	0.04	0.05		
1E	0	814	-1	75	0	16	0	1	0.02	0.05	0.07		
1F	0	814	1	75	0	16	-0	1	0.02	0.05	0.07		
1G	0	814	-1	51	0	10	0	1	0.01	0.05	0.05		
1H	0	814	1	51	0	10	-0	1	0.01	0.05	0.05		
1I	0	647	-0	68	0	14	0	1	0.02	0.04	0.07		
1J	0	647	0	68	0	14	-0	1	0.02	0.04	0.07		
1K	0	647	-0	58	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06		
1L	0	647	0	58	0	12	-0	1	0.01	0.04	0.06		
1M	0	737	-0	68	0	14	0	1	0.02	0.05	0.07		
1N	0	737	0	68	0	14	-0	1	0.02	0.05	0.07		
1O	0	737	-0	58	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06		
1P	0	737	0	58	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06		
2	0	1026	-0	93	0	19	-0	1	0.02	0.07	0.09		
1A	21	572	-1	75	0	-0	-0	1	0.02	0.04	0.00		
1B	21	572	1	75	0	-0	0	1	0.02	0.04	0.00		
1C	21	572	-1	51	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00		
1D	21	572	1	51	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00		

1E	21	815	-1	75	0	-0	-0	1	0.02	0.05	0.00
1F	21	815	1	75	0	-0	0	1	0.02	0.05	0.00
1G	21	815	-1	51	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1H	21	815	1	51	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1I	21	648	-0	68	0	-0	-0	1	0.02	0.04	0.00
1J	21	648	0	68	0	-0	0	1	0.02	0.04	0.00
1K	21	648	-0	58	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1L	21	648	0	58	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1M	21	738	-0	68	0	-0	-0	1	0.02	0.05	0.00
1N	21	738	0	68	0	-0	0	1	0.02	0.05	0.00
1O	21	738	-0	58	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1P	21	738	0	58	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
2	21	1028	-0	93	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00

1A	42	573	-1	75	0	-16	-0	1	0.02	0.04	0.08
1B	42	573	1	75	0	-16	0	1	0.02	0.04	0.08
1C	42	573	-1	51	0	-11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1D	42	573	1	51	0	-11	0	1	0.01	0.04	0.05
1E	42	816	-1	75	0	-16	-0	1	0.02	0.05	0.08
1F	42	816	1	75	0	-16	0	1	0.02	0.05	0.08
1G	42	816	-1	51	0	-11	-0	1	0.01	0.05	0.05
1H	42	816	1	51	0	-11	0	1	0.01	0.05	0.05
1I	42	649	-0	68	0	-14	-0	1	0.02	0.04	0.07
1J	42	649	0	68	0	-14	0	1	0.02	0.04	0.07
1K	42	649	-0	58	0	-12	-0	1	0.01	0.04	0.06
1L	42	649	0	58	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06
1M	42	739	-0	68	0	-14	-0	1	0.02	0.05	0.07
1N	42	739	0	68	0	-14	0	1	0.02	0.05	0.07
1O	42	739	-0	58	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06
1P	42	739	0	58	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06
2	42	1029	-0	93	0	-20	-0	1	0.02	0.07	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 79 NI 91 NF 90 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	778	-5	-71	0	-16	2	1	0.02	0.05	0.08
1B	0	778	-0	-71	0	-16	-1	1	0.02	0.05	0.08
1C	0	778	-5	-103	0	-24	2	1	0.02	0.05	0.11
1D	0	778	-0	-103	0	-24	-1	1	0.02	0.05	0.11
1E	0	1135	-5	-71	0	-16	2	1	0.02	0.07	0.08
1F	0	1135	-0	-71	0	-16	-1	1	0.02	0.07	0.08
1G	0	1135	-5	-103	0	-24	2	1	0.02	0.07	0.11
1H	0	1135	-0	-103	0	-24	-1	1	0.02	0.07	0.11
1I	0	874	-4	-80	0	-18	1	1	0.02	0.06	0.09
1J	0	874	-1	-80	0	-18	-0	1	0.02	0.06	0.09
1K	0	874	-4	-94	0	-22	1	1	0.02	0.06	0.10
1L	0	874	-1	-94	0	-22	-0	1	0.02	0.06	0.10
1M	0	1039	-4	-80	0	-18	1	1	0.02	0.07	0.09
1N	0	1039	-1	-80	0	-18	-0	1	0.02	0.07	0.09
1O	0	1039	-4	-94	0	-22	1	1	0.02	0.07	0.10
1P	0	1039	-1	-94	0	-22	-0	1	0.02	0.07	0.10
2	0	1418	-4	-129	0	-30	1	1	0.03	0.09	0.14

1A	21	779	-5	-71	0	-1	1	1	0.02	0.05	0.01
1B	21	779	-0	-71	0	-1	-1	1	0.02	0.05	0.01
1C	21	779	-5	-103	0	-2	1	1	0.02	0.05	0.01
1D	21	779	-0	-103	0	-2	-1	1	0.02	0.05	0.01
1E	21	1136	-5	-71	0	-1	1	1	0.02	0.07	0.01
1F	21	1136	-0	-71	0	-1	-1	1	0.02	0.07	0.01
1G	21	1136	-5	-103	0	-2	1	1	0.02	0.07	0.01
1H	21	1136	-0	-103	0	-2	-1	1	0.02	0.07	0.01
1I	21	875	-4	-80	0	-1	0	1	0.02	0.06	0.01
1J	21	875	-1	-80	0	-1	-1	1	0.02	0.06	0.01
1K	21	875	-4	-94	0	-2	0	1	0.02	0.06	0.01
1L	21	875	-1	-94	0	-2	-1	1	0.02	0.06	0.01
1M	21	1040	-4	-80	0	-1	0	1	0.02	0.07	0.01
1N	21	1040	-1	-80	0	-1	-1	1	0.02	0.07	0.01
1O	21	1040	-4	-94	0	-2	0	1	0.02	0.07	0.01
1P	21	1040	-1	-94	0	-2	-1	1	0.02	0.07	0.01
2	21	1420	-4	-129	0	-3	-0	1	0.03	0.09	0.01

1A	42	780	-5	-71	0	14	-0	1	0.02	0.05	0.07
1B	42	780	-0	-71	0	14	-1	1	0.02	0.05	0.07
1C	42	780	-5	-103	0	20	-0	1	0.02	0.05	0.09
1D	42	780	-0	-103	0	20	-1	1	0.02	0.05	0.09
1E	42	1137	-5	-71	0	14	-0	1	0.02	0.07	0.07
1F	42	1137	-0	-71	0	14	-1	1	0.02	0.07	0.07
1G	42	1137	-5	-103	0	20	-0	1	0.02	0.07	0.09
1H	42	1137	-0	-103	0	20	-1	1	0.02	0.07	0.09
1I	42	876	-4	-80	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07
1J	42	876	-1	-80	0	15	-1	1	0.02	0.06	0.07
1K	42	876	-4	-94	0	18	-0	1	0.02	0.06	0.09

1L	42	876	-1	-94	0	18	-1	1	0.02	0.06	0.09
1M	42	1041	-4	-80	0	15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1N	42	1041	-1	-80	0	15	-1	1	0.02	0.07	0.07
1O	42	1041	-4	-94	0	18	-0	1	0.02	0.07	0.09
1P	42	1041	-1	-94	0	18	-1	1	0.02	0.07	0.09
2	42	1421	-4	-129	0	25	-1	1	0.03	0.09	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 80 NI 93 NF 92 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	667	-2	-49	0	-10	0	1	0.01	0.04	0.05
1B	0	667	-0	-49	0	-10	0	1	0.01	0.04	0.05
1C	0	667	-2	-72	0	-15	0	1	0.02	0.04	0.07
1D	0	667	-0	-72	0	-15	0	1	0.02	0.04	0.07
1E	0	1038	-2	-49	0	-10	0	1	0.01	0.07	0.05
1F	0	1038	-0	-49	0	-10	0	1	0.01	0.07	0.05
1G	0	1038	-2	-72	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07
1H	0	1038	-0	-72	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07
1I	0	778	-1	-56	0	-11	0	1	0.01	0.05	0.05
1J	0	778	-0	-56	0	-11	0	1	0.01	0.05	0.05
1K	0	778	-1	-66	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06
1L	0	778	-0	-66	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06
1M	0	926	-1	-56	0	-11	0	1	0.01	0.06	0.05
1N	0	926	-0	-56	0	-11	0	1	0.01	0.06	0.05
1O	0	926	-1	-66	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06
1P	0	926	-0	-66	0	-13	0	1	0.01	0.06	0.06
2	0	1264	-1	-90	0	-18	0	1	0.02	0.08	0.09

1A	21	668	-2	-49	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1B	21	668	-0	-49	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1C	21	668	-2	-72	0	0	0	1	0.02	0.04	0.00
1D	21	668	-0	-72	0	0	-0	1	0.02	0.04	0.00
1E	21	1039	-2	-49	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00
1F	21	1039	-0	-49	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00
1G	21	1039	-2	-72	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00
1H	21	1039	-0	-72	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00
1I	21	779	-1	-56	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00
1J	21	779	-0	-56	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1K	21	779	-1	-66	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00
1L	21	779	-0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1M	21	927	-1	-56	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00
1N	21	927	-0	-56	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00
1O	21	927	-1	-66	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00
1P	21	927	-0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00
2	21	1265	-1	-90	0	1	0	1	0.02	0.08	0.00

1A	42	669	-2	-49	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05
1B	42	669	-0	-49	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1C	42	669	-2	-72	0	16	0	1	0.02	0.04	0.08
1D	42	669	-0	-72	0	16	-0	1	0.02	0.04	0.08
1E	42	1040	-2	-49	0	11	0	1	0.01	0.07	0.05
1F	42	1040	-0	-49	0	11	-0	1	0.01	0.07	0.05
1G	42	1040	-2	-72	0	16	0	1	0.02	0.07	0.08
1H	42	1040	-0	-72	0	16	-0	1	0.02	0.07	0.08
1I	42	780	-1	-56	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06
1J	42	780	-0	-56	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06
1K	42	780	-1	-66	0	14	0	1	0.01	0.05	0.07
1L	42	780	-0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.05	0.07
1M	42	928	-1	-56	0	12	0	1	0.01	0.06	0.06
1N	42	928	-0	-56	0	12	-0	1	0.01	0.06	0.06
1O	42	928	-1	-66	0	14	0	1	0.01	0.06	0.07
1P	42	928	-0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.06	0.07
2	42	1266	-1	-90	0	20	-0	1	0.02	0.08	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 81 NI 95 NF 94 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	365	-1	-43	0	-9	0	1	0.01	0.02	0.04
1B	0	365	0	-43	0	-9	-0	1	0.01	0.02	0.04
1C	0	365	-1	-66	0	-14	0	1	0.01	0.02	0.07
1D	0	365	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.02	0.07
1E	0	638	-1	-43	0	-9	0	1	0.01	0.04	0.04
1F	0	638	0	-43	0	-9	-0	1	0.01	0.04	0.04
1G	0	638	-1	-66	0	-14	0	1	0.01	0.04	0.07
1H	0	638	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.04	0.07
1I	0	445	-0	-50	0	-10	0	1	0.01	0.03	0.05
1J	0	445	0	-50	0	-10	0	1	0.01	0.03	0.05
1K	0	445	-0	-59	0	-12	0	1	0.01	0.03	0.06
1L	0	445	0	-59	0	-12	0	1	0.01	0.03	0.06
1M	0	558	-0	-50	0	-10	0	1	0.01	0.04	0.05
1N	0	558	0	-50	0	-10	0	1	0.01	0.04	0.05
1O	0	558	-0	-59	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06
1P	0	558	0	-59	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06
2	0	743	-0	-81	0	-17	0	1	0.02	0.05	0.08

1A	21	366	-1	-43	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00
1B	21	366	0	-43	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1C	21	366	-1	-66	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00
1D	21	366	0	-66	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1E	21	639	-1	-43	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1F	21	639	0	-43	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1G	21	639	-1	-66	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1H	21	639	0	-66	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1I	21	446	-0	-50	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1J	21	446	0	-50	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00
1K	21	446	-0	-59	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00
1L	21	446	0	-59	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00
1M	21	559	-0	-50	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1N	21	559	0	-50	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1O	21	559	-0	-59	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1P	21	559	0	-59	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
2	21	745	-0	-81	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00

1A	42	367	-1	-43	0	9	-0	1	0.01	0.02	0.04
1B	42	367	0	-43	0	9	0	1	0.01	0.02	0.04
1C	42	367	-1	-66	0	14	-0	1	0.01	0.02	0.07
1D	42	367	0	-66	0	14	0	1	0.01	0.02	0.07
1E	42	640	-1	-43	0	9	-0	1	0.01	0.04	0.04
1F	42	640	0	-43	0	9	0	1	0.01	0.04	0.04
1G	42	640	-1	-66	0	14	-0	1	0.01	0.04	0.07
1H	42	640	0	-66	0	14	0	1	0.01	0.04	0.07
1I	42	447	-0	-50	0	11	-0	1	0.01	0.03	0.05
1J	42	447	0	-50	0	11	0	1	0.01	0.03	0.05
1K	42	447	-0	-59	0	13	-0	1	0.01	0.03	0.06
1L	42	447	0	-59	0	13	0	1	0.01	0.03	0.06
1M	42	560	-0	-50	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1N	42	560	0	-50	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05
1O	42	560	-0	-59	0	13	-0	1	0.01	0.04	0.06
1P	42	560	0	-59	0	13	0	1	0.01	0.04	0.06
2	42	746	-0	-81	0	17	-0	1	0.02	0.05	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota			
	daN	daN*m														
<hr/>																
ASTA NUM. 82																
NI 97		NF 96		Lungh.	42.0 cm	SEZ.	6	Rc	B=	4.0	H=	4.0	s=	0.4	t=	0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica								Indici <= 1 : VERIFICATO								
<hr/>																
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota				
	cm	daN			daN*m											
<hr/>																
1A	0	107	-1	-32	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03					
1B	0	107	1	-32	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03					
1C	0	107	-1	-53	0	-11	0	1	0.01	0.01	0.05					
1D	0	107	1	-53	0	-11	-0	1	0.01	0.01	0.05					
1E	0	281	-1	-32	0	-7	0	1	0.01	0.02	0.03					
1F	0	281	1	-32	0	-7	-0	1	0.01	0.02	0.03					
1G	0	281	-1	-53	0	-11	0	1	0.01	0.02	0.05					
1H	0	281	1	-53	0	-11	-0	1	0.01	0.02	0.05					
1I	0	155	-0	-38	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04					
1J	0	155	0	-38	0	-8	-0	1	0.01	0.01	0.04					
1K	0	155	-0	-47	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05					
1L	0	155	0	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05					
1M	0	232	-0	-38	0	-8	0	1	0.01	0.02	0.04					
1N	0	232	0	-38	0	-8	-0	1	0.01	0.02	0.04					
1O	0	232	-0	-47	0	-10	0	1	0.01	0.02	0.05					
1P	0	232	0	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.02	0.05					
2	0	287	-0	-63	0	-13	0	1	0.01	0.02	0.06					
<hr/>																
1A	21	108	-1	-32	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00					
1B	21	108	1	-32	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00					
1C	21	108	-1	-53	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00					
1D	21	108	1	-53	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00					
1E	21	282	-1	-32	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00					
1F	21	282	1	-32	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00					
1G	21	282	-1	-53	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00					

1H	21	282	1	-53	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1I	21	156	-0	-38	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1J	21	156	0	-38	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1K	21	156	-0	-47	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00
1L	21	156	0	-47	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00
1M	21	233	-0	-38	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00
1N	21	233	0	-38	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1O	21	233	-0	-47	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00
1P	21	233	0	-47	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
2	21	288	-0	-63	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1A	42	109	-1	-32	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03
1B	42	109	1	-32	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03
1C	42	109	-1	-53	0	11	-0	1	0.01	0.01	0.05
1D	42	109	1	-53	0	11	0	1	0.01	0.01	0.05
1E	42	283	-1	-32	0	7	-0	1	0.01	0.02	0.03
1F	42	283	1	-32	0	7	0	1	0.01	0.02	0.03
1G	42	283	-1	-53	0	11	-0	1	0.01	0.02	0.05
1H	42	283	1	-53	0	11	0	1	0.01	0.02	0.05
1I	42	157	-0	-38	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04
1J	42	157	0	-38	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04
1K	42	157	-0	-47	0	10	-0	1	0.01	0.01	0.05
1L	42	157	0	-47	0	10	0	1	0.01	0.01	0.05
1M	42	234	-0	-38	0	8	-0	1	0.01	0.02	0.04
1N	42	234	0	-38	0	8	0	1	0.01	0.02	0.04
1O	42	234	-0	-47	0	10	-0	1	0.01	0.02	0.05
1P	42	234	0	-47	0	10	0	1	0.01	0.02	0.05
2	42	289	-0	-63	0	13	0	1	0.01	0.02	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 83 NI 99 NF 98 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-156	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-156	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-156	-1	-36	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1D	0	-156	1	-36	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1E	0	-79	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1F	0	-79	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1G	0	-79	-1	-36	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	-79	1	-36	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1I	0	-138	-0	-24	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1J	0	-138	0	-24	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1K	0	-138	-0	-31	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1L	0	-138	0	-31	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1M	0	-98	-0	-24	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1N	0	-98	0	-24	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1O	0	-98	-0	-31	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1P	0	-98	0	-31	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
2	0	-176	0	-41	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1A	21	-155	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	21	-155	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	21	-155	-1	-36	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1D	21	-155	1	-36	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1E	21	-78	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	21	-78	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	21	-78	-1	-36	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1H	21	-78	1	-36	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1I	21	-137	-0	-24	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1J	21	-137	0	-24	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1K	21	-137	-0	-31	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1L	21	-137	0	-31	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1M	21	-97	-0	-24	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1N	21	-97	0	-24	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1O	21	-97	-0	-31	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1P	21	-97	0	-31	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
2	21	-174	0	-41	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	-154	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1B	42	-154	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1C	42	-154	-1	-36	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1D	42	-154	1	-36	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1E	42	-78	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1F	42	-78	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1G	42	-78	-1	-36	0	8	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1H	42	-78	1	-36	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1I	42	-136	-0	-24	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1J	42	-136	0	-24	0	5	0	1	0.01	0.01	0.03	
1K	42	-136	-0	-31	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1L	42	-136	0	-31	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1M	42	-96	-0	-24	0	5	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1N	42	-96	0	-24	0	5	0	1	0.01	0.01	0.03	

1O	42	-96	-0	-31	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03
1P	42	-96	0	-31	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03
2	42	-173	0	-41	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-156	4	-0	1	0.9703	0.9947	0.9953	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-156	4	0	1	0.9703	0.9947	0.9964	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-156	8	-0	1	0.9703	0.9947	0.9953	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1D	-156	8	0	1	0.9703	0.9947	0.9964	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1E	-79	4	-0	1	0.9703	0.9973	0.9976	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1F	-79	4	0	1	0.9703	0.9973	0.9982	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1G	-79	8	-0	1	0.9703	0.9973	0.9976	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1H	-79	8	0	1	0.9703	0.9973	0.9982	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-138	5	-0	1	0.9703	0.9953	0.9951	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1J	-138	5	0	1	0.9703	0.9953	0.9972	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1K	-138	7	-0	1	0.9703	0.9953	0.9951	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1L	-138	7	0	1	0.9703	0.9953	0.9972	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1M	-98	5	-0	1	0.9703	0.9967	0.9966	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1N	-98	5	0	1	0.9703	0.9967	0.9980	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1O	-98	7	-0	1	0.9703	0.9967	0.9966	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1P	-98	7	0	1	0.9703	0.9967	0.9980	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
2	-176	9	0	1	0.9703	0.9940	1.0030	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 84 NI 101 NF 100 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-509	-1	-11	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.01	
1B	0	-509	1	-11	0	-2	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1C	0	-509	-1	-23	0	-5	0	1	0.01	0.03	0.02	
1D	0	-509	1	-23	0	-5	-0	1	0.01	0.03	0.02	
1E	0	-373	-1	-11	0	-2	0	1	0.00	0.02	0.01	
1F	0	-373	1	-11	0	-2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1G	0	-373	-1	-23	0	-5	0	1	0.01	0.02	0.02	
1H	0	-373	1	-23	0	-5	-0	1	0.01	0.02	0.02	
1I	0	-468	-0	-14	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.01	
1J	0	-468	0	-14	0	-3	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1K	0	-468	-0	-20	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1L	0	-468	0	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1M	0	-414	-0	-14	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.01	
1N	0	-414	0	-14	0	-3	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1O	0	-414	-0	-20	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1P	0	-414	0	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
2	0	-655	0	-25	0	-5	0	1	0.01	0.04	0.02	
1A	21	-508	-1	-11	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-508	1	-11	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-508	-1	-23	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1D	21	-508	1	-23	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1E	21	-372	-1	-11	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1F	21	-372	1	-11	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	21	-372	-1	-23	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1H	21	-372	1	-23	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1I	21	-467	-0	-14	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	21	-467	0	-14	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	21	-467	-0	-20	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	21	-467	0	-20	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	21	-413	-0	-14	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	21	-413	0	-14	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	21	-413	-0	-20	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	21	-413	0	-20	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
2	21	-654	0	-25	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1A	42	-507	-1	-11	0	2	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1B	42	-507	1	-11	0	2	0	1	0.00	0.03	0.01	
1C	42	-507	-1	-23	0	5	-0	1	0.01	0.03	0.02	
1D	42	-507	1	-23	0	5	0	1	0.01	0.03	0.02	
1E	42	-371	-1	-11	0	2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1F	42	-371	1	-11	0	2	0	1	0.00	0.02	0.01	
1G	42	-371	-1	-23	0	5	-0	1	0.01	0.02	0.02	
1H	42	-371	1	-23	0	5	0	1	0.01	0.02	0.02	
1I	42	-466	-0	-14	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1J	42	-466	0	-14	0	3	0	1	0.00	0.03	0.01	
1K	42	-466	-0	-20	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1L	42	-466	0	-20	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1M	42	-412	-0	-14	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1N	42	-412	0	-14	0	3	0	1	0.00	0.03	0.01	
1O	42	-412	-0	-20	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1P	42	-412	0	-20	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02	
2	42	-653	0	-25	0	5	0	1	0.01	0.04	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-509	2	-0	1	0.9703	0.9821	0.9825	--	--	0.03	--	0.05 Snell.	'zx'=' 28
1B	-509	2	0	1	0.9703	0.9821	0.9844	--	--	0.03	--	0.05 Snell.	'zx'=' 28
1C	-509	5	-0	1	0.9703	0.9820	0.9825	--	--	0.03	--	0.06 Snell.	'zx'=' 28
1D	-509	5	0	1	0.9703	0.9820	0.9844	--	--	0.03	--	0.06 Snell.	'zx'=' 28
1E	-373	2	-0	1	0.9703	0.9869	0.9871	--	--	0.03	--	0.04 Snell.	'zx'=' 28
1F	-373	2	0	1	0.9703	0.9869	0.9885	--	--	0.03	--	0.04 Snell.	'zx'=' 28
1G	-373	5	-0	1	0.9703	0.9868	0.9871	--	--	0.03	--	0.05 Snell.	'zx'=' 28
1H	-373	5	0	1	0.9703	0.9868	0.9885	--	--	0.03	--	0.05 Snell.	'zx'=' 28
1I	-468	3	0	1	0.9703	0.9835	0.9844	--	--	0.03	--	0.05 Snell.	'zx'=' 28
1J	-468	3	0	1	0.9703	0.9835	0.9872	--	--	0.03	--	0.05 Snell.	'zx'=' 28
1K	-468	4	0	1	0.9703	0.9835	0.9844	--	--	0.03	--	0.05 Snell.	'zx'=' 28
1L	-468	4	0	1	0.9703	0.9835	0.9872	--	--	0.03	--	0.05 Snell.	'zx'=' 28
1M	-414	3	0	1	0.9703	0.9854	0.9862	--	--	0.03	--	0.04 Snell.	'zx'=' 28
1N	-414	3	0	1	0.9703	0.9854	0.9887	--	--	0.03	--	0.04 Snell.	'zx'=' 28
1O	-414	4	0	1	0.9703	0.9854	0.9862	--	--	0.03	--	0.05 Snell.	'zx'=' 28
1P	-414	4	0	1	0.9703	0.9854	0.9887	--	--	0.03	--	0.05 Snell.	'zx'=' 28
2	-655	5	0	1	0.9703	0.9769	1.0105	--	--	0.04	--	0.07 Snell.	'zx'=' 28

ASTA NUM. 85
NI 102
NF 103
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0
H= 4.0
s= 0.4
t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-61	-1	29	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-61	1	29	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	-61	-1	21	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1D	0	-61	1	21	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1E	0	-39	-1	29	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-39	1	29	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	-39	-1	21	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-39	1	21	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-55	-0	27	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	-55	0	27	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-55	-0	23	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1L	0	-55	0	23	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1M	0	-45	-0	27	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03	
1N	0	-45	0	27	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	-45	-0	23	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	-45	0	23	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
2	0	-75	0	37	0	8	0	1	0.01	0.00	0.04	
1A	21	-60	-1	29	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	21	-60	1	29	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1C	21	-60	-1	21	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-60	1	21	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	-38	-1	29	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1F	21	-38	1	29	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1G	21	-38	-1	21	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	-38	1	21	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-54	-0	27	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1J	21	-54	0	27	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1K	21	-54	-0	23	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1L	21	-54	0	23	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1M	21	-44	-0	27	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1N	21	-44	0	27	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1O	21	-44	-0	23	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1P	21	-44	0	23	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
2	21	-74	0	37	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1A	42	-59	-1	29	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1B	42	-59	1	29	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1C	42	-59	-1	21	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1D	42	-59	1	21	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1E	42	-37	-1	29	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1F	42	-37	1	29	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1G	42	-37	-1	21	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1H	42	-37	1	21	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1I	42	-53	-0	27	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1J	42	-53	0	27	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1K	42	-53	-0	23	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1L	42	-53	0	23	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1M	42	-43	-0	27	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1N	42	-43	0	27	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1O	42	-43	-0	23	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1P	42	-43	0	23	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
2	42	-73	0	37	0	-8	0	1	0.01	0.00	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-61	-6	-0	1	0.9703	0.9979	0.9981	--	--	0.00	--	0.03 Snell.	'zx'=' 28
1B	-61	-6	0	1	0.9703	0.9979	0.9981	--	--	0.00	--	0.03 Snell.	'zx'=' 28
1C	-61	-4	-0	1	0.9703	0.9979	0.9981	--	--	0.00	--	0.03 Snell.	'zx'=' 28

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-132	-29	-19	0	-11	9	1	0.01	0.01	0.05	
1B	0	-132	24	-19	0	-11	-7	1	0.01	0.01	0.05	
1C	0	-132	-29	-75	0	-28	9	1	0.02	0.01	0.13	
1D	0	-132	24	-75	0	-28	-7	1	0.02	0.01	0.13	
1E	0	-117	-29	-19	0	-11	9	1	0.01	0.01	0.05	
1F	0	-117	24	-19	0	-11	-7	1	0.01	0.01	0.05	
1G	0	-117	-29	-75	0	-28	9	1	0.02	0.01	0.13	
1H	0	-117	24	-75	0	-28	-7	1	0.02	0.01	0.13	
1I	0	-130	-20	-25	0	-13	6	1	0.01	0.01	0.06	
1J	0	-130	14	-25	0	-13	-4	1	0.01	0.01	0.06	
1K	0	-130	-20	-69	0	-26	6	1	0.02	0.01	0.12	
1L	0	-130	14	-69	0	-26	-4	1	0.02	0.01	0.12	
1M	0	-119	-20	-25	0	-13	6	1	0.01	0.01	0.06	
1N	0	-119	14	-25	0	-13	-4	1	0.01	0.01	0.06	
1O	0	-119	-20	-69	0	-26	6	1	0.02	0.01	0.12	
1P	0	-119	14	-69	0	-26	-4	1	0.02	0.01	0.12	
2	0	-185	-4	-69	0	-28	1	1	0.02	0.01	0.14	
1A	21	-131	-29	-19	0	-7	2	1	0.01	0.01	0.03	
1B	21	-131	24	-19	0	-7	-2	1	0.01	0.01	0.03	
1C	21	-131	-29	-75	0	-12	2	1	0.02	0.01	0.06	
1D	21	-131	24	-75	0	-12	-2	1	0.02	0.01	0.06	
1E	21	-116	-29	-19	0	-7	2	1	0.01	0.01	0.03	
1F	21	-116	24	-19	0	-7	-2	1	0.01	0.01	0.03	
1G	21	-116	-29	-75	0	-12	2	1	0.02	0.01	0.06	
1H	21	-116	24	-75	0	-12	-2	1	0.02	0.01	0.06	
1I	21	-129	-20	-25	0	-7	2	1	0.01	0.01	0.04	
1J	21	-129	14	-25	0	-7	-1	1	0.01	0.01	0.04	
1K	21	-129	-20	-69	0	-11	2	1	0.02	0.01	0.05	
1L	21	-129	14	-69	0	-11	-1	1	0.02	0.01	0.05	
1M	21	-118	-20	-25	0	-7	2	1	0.01	0.01	0.04	
1N	21	-118	14	-25	0	-7	-1	1	0.01	0.01	0.04	
1O	21	-118	-20	-69	0	-11	2	1	0.02	0.01	0.05	
1P	21	-118	14	-69	0	-11	-1	1	0.02	0.01	0.05	
2	21	-184	-4	-69	0	-14	0	1	0.02	0.01	0.07	
1A	42	-130	-29	-19	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.02	
1B	42	-130	24	-19	0	-3	3	1	0.01	0.01	0.01	
1C	42	-130	-29	-75	0	4	-4	1	0.02	0.01	0.02	
1D	42	-130	24	-75	0	4	3	1	0.02	0.01	0.02	
1E	42	-115	-29	-19	0	-3	-4	1	0.01	0.01	0.02	
1F	42	-115	24	-19	0	-3	3	1	0.01	0.01	0.01	
1G	42	-115	-29	-75	0	4	-4	1	0.02	0.01	0.02	
1H	42	-115	24	-75	0	4	3	1	0.02	0.01	0.02	
1I	42	-128	-20	-25	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1J	42	-128	14	-25	0	-2	2	1	0.01	0.01	0.01	
1K	42	-128	-20	-69	0	3	-3	1	0.02	0.01	0.02	
1L	42	-128	14	-69	0	3	2	1	0.02	0.01	0.02	
1M	42	-117	-20	-25	0	-2	-3	1	0.01	0.01	0.01	
1N	42	-117	14	-25	0	-2	2	1	0.01	0.01	0.01	
1O	42	-117	-20	-69	0	3	-3	1	0.02	0.01	0.02	
1P	42	-117	14	-69	0	3	2	1	0.02	0.01	0.02	
2	42	-183	-4	-69	0	1	-1	1	0.02	0.01	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-132	-11	9	1	0.9703	1.0001	0.9974	--	--	0.01	--	0.10 Snell.	'zx' = 28
1B	-132	-11	-7	1	0.9703	1.0001	0.9976	--	--	0.01	--	0.09 Snell.	'zx' = 28
1C	-132	-28	9	1	0.9703	0.9986	0.9974	--	--	0.01	--	0.18 Snell.	'zx' = 28
1D	-132	-28	-7	1	0.9703	0.9986	0.9976	--	--	0.01	--	0.18 Snell.	'zx' = 28
1E	-117	-11	9	1	0.9703	1.0001	0.9977	--	--	0.01	--	0.10 Snell.	'zx' = 28
1F	-117	-11	-7	1	0.9703	1.0001	0.9979	--	--	0.01	--	0.09 Snell.	'zx' = 28
1G	-117	-28	9	1	0.9703	0.9987	0.9977	--	--	0.01	--	0.18 Snell.	'zx' = 28
1H	-117	-28	-7	1	0.9703	0.9987	0.9979	--	--	0.01	--	0.17 Snell.	'zx' = 28
1I	-130	-13	6	1	0.9703	0.9997	0.9974	--	--	0.01	--	0.10 Snell.	'zx' = 28
1J	-130	-13	-4	1	0.9703	0.9997	0.9977	--	--	0.01	--	0.09 Snell.	'zx' = 28
1K	-130	-26	6	1	0.9703	0.9986	0.9974	--	--	0.01	--	0.16 Snell.	'zx' = 28
1L	-130	-26	-4	1	0.9703	0.9986	0.9977	--	--	0.01	--	0.15 Snell.	'zx' = 28
1M	-119	-13	6	1	0.9703	0.9998	0.9976	--	--	0.01	--	0.10 Snell.	'zx' = 28
1N	-119	-13	-4	1	0.9703	0.9998	0.9979	--	--	0.01	--	0.09 Snell.	'zx' = 28
1O	-119	-26	6	1	0.9703	0.9987	0.9976	--	--	0.01	--	0.16 Snell.	'zx' = 28
1P	-119	-26	-4	1	0.9703	0.9987	0.9979	--	--	0.01	--	0.15 Snell.	'zx' = 28
2	-185	-28	1	1	0.9703	0.9986	0.9945	--	--	0.01	--	0.15 Snell.	'zx' = 28

ASTA NUM. 89 NI 107 NF 108 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-70	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	

1B	0	-70	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1C	0	-70	-1	-28	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03
1D	0	-70	1	-28	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03
1E	0	-47	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02
1F	0	-47	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1G	0	-47	-1	-28	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03
1H	0	-47	1	-28	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03
1I	0	-63	-0	-22	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02
1J	0	-63	0	-22	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02
1K	0	-63	-0	-25	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02
1L	0	-63	0	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02
1M	0	-53	-0	-22	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02
1N	0	-53	0	-22	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02
1O	0	-53	-0	-25	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02
1P	0	-53	0	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02
2	0	-87	-0	-35	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03

1A	21	-69	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	-69	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	-69	-1	-28	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1D	21	-69	1	-28	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1E	21	-46	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	-46	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	-46	-1	-28	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1H	21	-46	1	-28	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1I	21	-62	-0	-22	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1J	21	-62	0	-22	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1K	21	-62	-0	-25	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1L	21	-62	0	-25	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1M	21	-52	-0	-22	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1N	21	-52	0	-22	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
1O	21	-52	-0	-25	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00
1P	21	-52	0	-25	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00
2	21	-86	-0	-35	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00

1A	42	-68	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1B	42	-68	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02
1C	42	-68	-1	-28	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03
1D	42	-68	1	-28	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03
1E	42	-45	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1F	42	-45	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02
1G	42	-45	-1	-28	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03
1H	42	-45	1	-28	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03
1I	42	-61	-0	-22	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02
1J	42	-61	0	-22	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02
1K	42	-61	-0	-25	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03
1L	42	-61	0	-25	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03
1M	42	-51	-0	-22	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02
1N	42	-51	0	-22	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02
1O	42	-51	-0	-25	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03
1P	42	-51	0	-25	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03
2	42	-85	-0	-35	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

1A	-70	4	-0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-70	4	0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-70	6	-0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1D	-70	6	0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1E	-47	4	-0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1F	-47	4	0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1G	-47	6	-0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1H	-47	6	0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1I	-63	5	-0	1	0.9703	0.9978	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1J	-63	5	0	1	0.9703	0.9978	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1K	-63	5	-0	1	0.9703	0.9978	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1L	-63	5	0	1	0.9703	0.9978	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1M	-53	5	-0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1N	-53	5	0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1O	-53	5	-0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1P	-53	5	0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
2	-87	8	0	1	0.9703	0.9970	1.0060	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 90 NI 109 NF 110 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm													
Sollecitazioni di calcolo e di verifica													

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota	

1A	0	850	0	100	0	23	1	1	0.02	0.06	0.11		
1B	0	850	5	100	0	23	-2	1	0.02	0.06	0.11		
1C	0	850	0	71	0	16	1	1	0.02	0.06	0.08		
1D	0	850	5	71	0	16	-2	1	0.02	0.06	0.08		
1E	0	1196	0	100	0	23	1	1	0.02	0.08	0.11		
1F	0	1196	5	100	0	23	-2	1	0.02	0.08	0.11		
1G	0	1196	0	71	0	16	1	1	0.02	0.08	0.08		
1H	0	1196	5	71	0	16	-2	1	0.02	0.08	0.08		
1I	0	936	1	91	0	21	0	1	0.02	0.06	0.10		

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
ASTA NUM. 98 NI 125 NF 126 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO													
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.		Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m						
1A	0	1762	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.11	0.07		
1B	0	1762	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.11	0.07		
1C	0	1762	-0	-92	0	-19	0	1	0.02	0.11	0.09		
1D	0	1762	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.11	0.09		
1E	0	2450	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.16	0.07		
1F	0	2450	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.16	0.07		
1G	0	2450	-0	-92	0	-19	0	1	0.02	0.16	0.09		
1H	0	2450	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.16	0.09		
1I	0	1972	-0	-74	0	-15	0	1	0.02	0.13	0.07		
1J	0	1972	0	-74	0	-15	-0	1	0.02	0.13	0.07		
1K	0	1972	-0	-84	0	-17	0	1	0.02	0.13	0.08		
1L	0	1972	0	-84	0	-17	-0	1	0.02	0.13	0.08		
1M	0	2240	-0	-74	0	-15	0	1	0.02	0.15	0.07		
1N	0	2240	0	-74	0	-15	-0	1	0.02	0.15	0.07		
1O	0	2240	-0	-84	0	-17	0	1	0.02	0.15	0.08		
1P	0	2240	0	-84	0	-17	-0	1	0.02	0.15	0.08		
2	0	3124	0	-117	0	-24	-0	1	0.03	0.20	0.12		
1A	21	1763	-0	-66	0	0	0	1	0.01	0.11	0.00		
1B	21	1763	0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.11	0.00		
1C	21	1763	-0	-92	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00		
1D	21	1763	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00		
1E	21	2451	-0	-66	0	0	0	1	0.01	0.16	0.00		
1F	21	2451	0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.16	0.00		
1G	21	2451	-0	-92	0	0	0	1	0.02	0.16	0.00		
1H	21	2451	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.16	0.00		
1I	21	1973	-0	-74	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00		
1J	21	1973	0	-74	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00		
1K	21	1973	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00		
1L	21	1973	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00		
1M	21	2241	-0	-74	0	0	0	1	0.02	0.15	0.00		
1N	21	2241	0	-74	0	0	-0	1	0.02	0.15	0.00		
1O	21	2241	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.15	0.00		
1P	21	2241	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.15	0.00		
2	21	3125	0	-117	0	0	-0	1	0.03	0.20	0.00		
1A	42	1764	-0	-66	0	14	0	1	0.01	0.11	0.07		
1B	42	1764	0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.11	0.07		
1C	42	1764	-0	-92	0	19	0	1	0.02	0.11	0.09		
1D	42	1764	0	-92	0	19	-0	1	0.02	0.11	0.09		
1E	42	2452	-0	-66	0	14	0	1	0.01	0.16	0.07		
1F	42	2452	0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.16	0.07		
1G	42	2452	-0	-92	0	19	0	1	0.02	0.16	0.09		
1H	42	2452	0	-92	0	19	-0	1	0.02	0.16	0.09		
1I	42	1974	-0	-74	0	16	0	1	0.02	0.13	0.07		
1J	42	1974	0	-74	0	16	-0	1	0.02	0.13	0.07		
1K	42	1974	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.13	0.09		
1L	42	1974	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.13	0.09		
1M	42	2242	-0	-74	0	16	0	1	0.02	0.15	0.07		
1N	42	2242	0	-74	0	16	-0	1	0.02	0.15	0.07		
1O	42	2242	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.15	0.09		
1P	42	2242	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.15	0.09		
2	42	3126	0	-117	0	25	-0	1	0.03	0.20	0.12		

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
ASTA NUM. 99 NI 127 NF 128 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO													
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.		Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m						
1A	0	1503	-1	-65	0	-14	0	1	0.01	0.10	0.07		
1B	0	1503	0	-65	0	-14	-0	1	0.01	0.10	0.07		
1C	0	1503	-1	-92	0	-19	0	1	0.02	0.10	0.09		
1D	0	1503	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.10	0.09		
1E	0	2113	-1	-65	0	-14	0	1	0.01	0.14	0.07		
1F	0	2113	0	-65	0	-14	-0	1	0.01	0.14	0.07		

1G	0	2113	-1	-92	0	-19	0	1	0.02	0.14	0.09
1H	0	2113	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.14	0.09
1I	0	1692	-0	-73	0	-15	0	1	0.02	0.11	0.07
1J	0	1692	0	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.11	0.07
1K	0	1692	-0	-84	0	-18	0	1	0.02	0.11	0.08
1L	0	1692	0	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.11	0.08
1M	0	1924	-0	-73	0	-15	0	1	0.02	0.13	0.07
1N	0	1924	0	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.13	0.07
1O	0	1924	-0	-84	0	-18	0	1	0.02	0.13	0.08
1P	0	1924	0	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.13	0.08
2	0	2682	-0	-116	0	-24	0	1	0.03	0.17	0.12
1A	21	1504	-1	-65	0	0	0	1	0.01	0.10	0.00
1B	21	1504	0	-65	0	0	-0	1	0.01	0.10	0.00
1C	21	1504	-1	-92	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00
1D	21	1504	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1E	21	2114	-1	-65	0	0	0	1	0.01	0.14	0.00
1F	21	2114	0	-65	0	0	-0	1	0.01	0.14	0.00
1G	21	2114	-1	-92	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00
1H	21	2114	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00
1I	21	1693	-0	-73	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00
1J	21	1693	0	-73	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1K	21	1693	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00
1L	21	1693	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1M	21	1925	-0	-73	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00
1N	21	1925	0	-73	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1O	21	1925	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00
1P	21	1925	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00
2	21	2683	-0	-116	0	0	0	1	0.03	0.17	0.00
1A	42	1505	-1	-65	0	14	0	1	0.01	0.10	0.07
1B	42	1505	0	-65	0	14	-0	1	0.01	0.10	0.07
1C	42	1505	-1	-92	0	19	0	1	0.02	0.10	0.09
1D	42	1505	0	-92	0	19	-0	1	0.02	0.10	0.09
1E	42	2115	-1	-65	0	14	0	1	0.01	0.14	0.07
1F	42	2115	0	-65	0	14	-0	1	0.01	0.14	0.07
1G	42	2115	-1	-92	0	19	0	1	0.02	0.14	0.09
1H	42	2115	0	-92	0	19	-0	1	0.02	0.14	0.09
1I	42	1694	-0	-73	0	15	0	1	0.02	0.11	0.07
1J	42	1694	0	-73	0	15	-0	1	0.02	0.11	0.07
1K	42	1694	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.11	0.08
1L	42	1694	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.11	0.08
1M	42	1926	-0	-73	0	15	0	1	0.02	0.13	0.07
1N	42	1926	0	-73	0	15	-0	1	0.02	0.13	0.07
1O	42	1926	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.13	0.08
1P	42	1926	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.13	0.08
2	42	2684	-0	-116	0	24	-0	1	0.03	0.17	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 100 NI 129 NF 130 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1263	-1	-62	0	-13	0	1	0.01	0.08	0.06	
1B	0	1263	1	-62	0	-13	-0	1	0.01	0.08	0.06	
1C	0	1263	-1	-89	0	-18	0	1	0.02	0.08	0.09	
1D	0	1263	1	-89	0	-18	-0	1	0.02	0.08	0.09	
1E	0	1793	-1	-62	0	-13	0	1	0.01	0.12	0.06	
1F	0	1793	1	-62	0	-13	-0	1	0.01	0.12	0.06	
1G	0	1793	-1	-89	0	-18	0	1	0.02	0.12	0.09	
1H	0	1793	1	-89	0	-18	-0	1	0.02	0.12	0.09	
1I	0	1427	-0	-70	0	-15	0	1	0.02	0.09	0.07	
1J	0	1427	0	-70	0	-15	-0	1	0.02	0.09	0.07	
1K	0	1427	-0	-81	0	-17	0	1	0.02	0.09	0.08	
1L	0	1427	0	-81	0	-17	-0	1	0.02	0.09	0.08	
1M	0	1629	-0	-70	0	-15	0	1	0.02	0.11	0.07	
1N	0	1629	0	-70	0	-15	-0	1	0.02	0.11	0.07	
1O	0	1629	-0	-81	0	-17	0	1	0.02	0.11	0.08	
1P	0	1629	0	-81	0	-17	-0	1	0.02	0.11	0.08	
2	0	2266	-0	-112	0	-23	0	1	0.03	0.15	0.11	
1A	21	1264	-1	-62	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1B	21	1264	1	-62	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1C	21	1264	-1	-89	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1D	21	1264	1	-89	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1E	21	1794	-1	-62	0	0	0	1	0.01	0.12	0.00	
1F	21	1794	1	-62	0	0	-0	1	0.01	0.12	0.00	
1G	21	1794	-1	-89	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1H	21	1794	1	-89	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1I	21	1428	-0	-70	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00	
1J	21	1428	0	-70	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00	
1K	21	1428	-0	-81	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00	
1L	21	1428	0	-81	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00	
1M	21	1630	-0	-70	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00	

1N	21	1630	0	-70	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1O	21	1630	-0	-81	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00
1P	21	1630	0	-81	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
2	21	2268	-0	-112	0	0	0	1	0.03	0.15	0.00
1A	42	1265	-1	-62	0	13	0	1	0.01	0.08	0.06
1B	42	1265	1	-62	0	13	-0	1	0.01	0.08	0.06
1C	42	1265	-1	-89	0	19	0	1	0.02	0.08	0.09
1D	42	1265	1	-89	0	19	-0	1	0.02	0.08	0.09
1E	42	1795	-1	-62	0	13	0	1	0.01	0.12	0.06
1F	42	1795	1	-62	0	13	-0	1	0.01	0.12	0.06
1G	42	1795	-1	-89	0	19	0	1	0.02	0.12	0.09
1H	42	1795	1	-89	0	19	-0	1	0.02	0.12	0.09
1I	42	1429	-0	-70	0	15	0	1	0.02	0.09	0.07
1J	42	1429	0	-70	0	15	-0	1	0.02	0.09	0.07
1K	42	1429	-0	-81	0	17	0	1	0.02	0.09	0.08
1L	42	1429	0	-81	0	17	-0	1	0.02	0.09	0.08
1M	42	1631	-0	-70	0	15	0	1	0.02	0.11	0.07
1N	42	1631	0	-70	0	15	-0	1	0.02	0.11	0.07
1O	42	1631	-0	-81	0	17	0	1	0.02	0.11	0.08
1P	42	1631	0	-81	0	17	-0	1	0.02	0.11	0.08
2	42	2269	-0	-112	0	24	0	1	0.03	0.15	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 101 NI 131 NF 132 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	1027	-1	-58	0	-12	0	1	0.01	0.07	0.06	
1B	0	1027	1	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1C	0	1027	-1	-84	0	-17	0	1	0.02	0.07	0.08	
1D	0	1027	1	-84	0	-17	-0	1	0.02	0.07	0.08	
1E	0	1465	-1	-58	0	-12	0	1	0.01	0.10	0.06	
1F	0	1465	1	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.10	0.06	
1G	0	1465	-1	-84	0	-17	0	1	0.02	0.10	0.08	
1H	0	1465	1	-84	0	-17	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1I	0	1162	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.08	0.07	
1J	0	1162	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.08	0.07	
1K	0	1162	-0	-76	0	-16	0	1	0.02	0.08	0.08	
1L	0	1162	0	-76	0	-16	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1M	0	1330	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.09	0.07	
1N	0	1330	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.09	0.07	
1O	0	1330	-0	-76	0	-16	0	1	0.02	0.09	0.08	
1P	0	1330	0	-76	0	-16	-0	1	0.02	0.09	0.08	
2	0	1848	-0	-105	0	-22	0	1	0.02	0.12	0.10	
1A	21	1028	-1	-58	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1B	21	1028	1	-58	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1C	21	1028	-1	-84	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1D	21	1028	1	-84	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1E	21	1466	-1	-58	0	0	0	1	0.01	0.10	0.00	
1F	21	1466	1	-58	0	0	-0	1	0.01	0.10	0.00	
1G	21	1466	-1	-84	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00	
1H	21	1466	1	-84	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1I	21	1163	-0	-66	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1J	21	1163	0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1K	21	1163	-0	-76	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1L	21	1163	0	-76	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1M	21	1331	-0	-66	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1N	21	1331	0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1O	21	1331	-0	-76	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00	
1P	21	1331	0	-76	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00	
2	21	1849	-0	-105	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00	
1A	42	1029	-1	-58	0	12	0	1	0.01	0.07	0.06	
1B	42	1029	1	-58	0	12	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1C	42	1029	-1	-84	0	18	0	1	0.02	0.07	0.09	
1D	42	1029	1	-84	0	18	-0	1	0.02	0.07	0.09	
1E	42	1467	-1	-58	0	12	0	1	0.01	0.10	0.06	
1F	42	1467	1	-58	0	12	-0	1	0.01	0.10	0.06	
1G	42	1467	-1	-84	0	18	0	1	0.02	0.10	0.09	
1H	42	1467	1	-84	0	18	-0	1	0.02	0.10	0.09	
1I	42	1164	-0	-66	0	14	0	1	0.01	0.08	0.07	
1J	42	1164	0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.08	0.07	
1K	42	1164	-0	-76	0	16	0	1	0.02	0.08	0.08	
1L	42	1164	0	-76	0	16	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1M	42	1332	-0	-66	0	14	0	1	0.01	0.09	0.07	
1N	42	1332	0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.09	0.07	
1O	42	1332	-0	-76	0	16	0	1	0.02	0.09	0.08	
1P	42	1332	0	-76	0	16	-0	1	0.02	0.09	0.08	
2	42	1850	-0	-105	0	22	0	1	0.02	0.12	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
<hr/>													
ASTA NUM. 102 NI 133 NF 134 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO													
NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz ----- daN	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota	
<hr/>													
1A	0	801	-1	-52	0	-11	0	1	0.01	0.05	0.05		
1B	0	801	1	-52	0	-11	-0	1	0.01	0.05	0.05		
1C	0	801	-1	-75	0	-16	0	1	0.02	0.05	0.08		
1D	0	801	1	-75	0	-16	-0	1	0.02	0.05	0.08		
1E	0	1142	-1	-52	0	-11	0	1	0.01	0.07	0.05		
1F	0	1142	1	-52	0	-11	-0	1	0.01	0.07	0.05		
1G	0	1142	-1	-75	0	-16	0	1	0.02	0.07	0.08		
1H	0	1142	1	-75	0	-16	-0	1	0.02	0.07	0.08		
1I	0	907	-0	-59	0	-12	0	1	0.01	0.06	0.06		
1J	0	907	0	-59	0	-12	-0	1	0.01	0.06	0.06		
1K	0	907	-0	-69	0	-14	0	1	0.02	0.06	0.07		
1L	0	907	0	-69	0	-14	-0	1	0.02	0.06	0.07		
1M	0	1036	-0	-59	0	-12	0	1	0.01	0.07	0.06		
1N	0	1036	0	-59	0	-12	-0	1	0.01	0.07	0.06		
1O	0	1036	-0	-69	0	-14	0	1	0.02	0.07	0.07		
1P	0	1036	0	-69	0	-14	-0	1	0.02	0.07	0.07		
2	0	1441	0	-95	0	-20	0	1	0.02	0.09	0.09		
<hr/>													
1A	21	802	-1	-52	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00		
1B	21	802	1	-52	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00		
1C	21	802	-1	-75	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00		
1D	21	802	1	-75	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00		
1E	21	1143	-1	-52	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00		
1F	21	1143	1	-52	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00		
1G	21	1143	-1	-75	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00		
1H	21	1143	1	-75	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00		
1I	21	908	-0	-59	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00		
1J	21	908	0	-59	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00		
1K	21	908	-0	-69	0	0	0	1	0.02	0.06	0.00		
1L	21	908	0	-69	0	0	-0	1	0.02	0.06	0.00		
1M	21	1037	-0	-59	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00		
1N	21	1037	0	-59	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00		
1O	21	1037	-0	-69	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00		
1P	21	1037	0	-69	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00		
2	21	1442	0	-95	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00		
<hr/>													
1A	42	803	-1	-52	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05		
1B	42	803	1	-52	0	11	-0	1	0.01	0.05	0.05		
1C	42	803	-1	-75	0	16	0	1	0.02	0.05	0.08		
1D	42	803	1	-75	0	16	-0	1	0.02	0.05	0.08		
1E	42	1144	-1	-52	0	11	0	1	0.01	0.07	0.05		
1F	42	1144	1	-52	0	11	-0	1	0.01	0.07	0.05		
1G	42	1144	-1	-75	0	16	0	1	0.02	0.07	0.08		
1H	42	1144	1	-75	0	16	-0	1	0.02	0.07	0.08		
1I	42	909	-0	-59	0	13	0	1	0.01	0.06	0.06		
1J	42	909	0	-59	0	13	-0	1	0.01	0.06	0.06		
1K	42	909	-0	-69	0	15	0	1	0.02	0.06	0.07		
1L	42	909	0	-69	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07		
1M	42	1038	-0	-59	0	13	0	1	0.01	0.07	0.06		
1N	42	1038	0	-59	0	13	-0	1	0.01	0.07	0.06		
1O	42	1038	-0	-69	0	15	0	1	0.02	0.07	0.07		
1P	42	1038	0	-69	0	15	-0	1	0.02	0.07	0.07		
2	42	1443	0	-95	0	20	0	1	0.02	0.09	0.10		

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
ASTA NUM. 103 NI 135 NF 136 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO													
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m						
1A	0	548	-1	-51	0	-10	0	1	0.01	0.04	0.05		
1B	0	548	1	-51	0	-10	-0	1	0.01	0.04	0.05		
1C	0	548	-1	-73	0	-15	0	1	0.02	0.04	0.07		
1D	0	548	1	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.04	0.07		
1E	0	773	-1	-51	0	-10	0	1	0.01	0.05	0.05		
1F	0	773	1	-51	0	-10	-0	1	0.01	0.05	0.05		
1G	0	773	-1	-73	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07		
1H	0	773	1	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07		
1I	0	618	-0	-57	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06		

1A	21	549	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1B	21	549	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1C	21	549	-1	-73	0	0	-0	1	0.02	0.04	0.00
1D	21	549	1	-73	0	0	0	1	0.02	0.04	0.00
1E	21	774	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1F	21	774	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00
1G	21	774	-1	-73	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00
1H	21	774	1	-73	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00
1I	21	619	-0	-57	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1J	21	619	0	-57	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1K	21	619	-0	-67	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1L	21	619	0	-67	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00
1M	21	704	-0	-57	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1N	21	704	0	-57	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00
1O	21	704	-0	-67	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1P	21	704	0	-67	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00
2	21	980	0	-92	0	0	0	1	0.02	0.06	0.00

1A	42	550	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1B	42	550	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05
1C	42	550	-1	-73	0	16	-0	1	0.02	0.04	0.08
1D	42	550	1	-73	0	16	0	1	0.02	0.04	0.08
1E	42	775	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.05	0.05
1F	42	775	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05
1G	42	775	-1	-73	0	16	-0	1	0.02	0.05	0.08
1H	42	775	1	-73	0	16	0	1	0.02	0.05	0.08
1I	42	620	-0	-57	0	12	-0	1	0.01	0.04	0.06
1J	42	620	0	-57	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06
1K	42	620	-0	-67	0	14	-0	1	0.01	0.04	0.07
1L	42	620	0	-67	0	14	0	1	0.01	0.04	0.07
1M	42	705	-0	-57	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06
1N	42	705	0	-57	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06
1O	42	705	-0	-67	0	14	-0	1	0.01	0.05	0.07
1P	42	705	0	-67	0	14	0	1	0.01	0.05	0.07
2	42	981	0	-92	0	20	0	1	0.02	0.06	0.09

[illegible]

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	---	-----			-----			-----	-----			
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-1820	-1	104	0	23	0	1	0.02	0.12	0.11
1B	0	-1820	1	104	0	23	-0	1	0.02	0.12	0.11
1C	0	-1820	-1	97	0	21	0	1	0.02	0.12	0.10
1D	0	-1820	1	97	0	21	-0	1	0.02	0.12	0.10
1E	0	-1678	-1	104	0	23	0	1	0.02	0.11	0.11
1F	0	-1678	1	104	0	23	-0	1	0.02	0.11	0.11
1G	0	-1678	-1	97	0	21	0	1	0.02	0.11	0.10
1H	0	-1678	1	97	0	21	-0	1	0.02	0.11	0.10
1I	0	-1869	-1	107	0	24	0	1	0.02	0.12	0.11
1J	0	-1869	1	107	0	24	-0	1	0.02	0.12	0.11
1K	0	-1869	-1	93	0	21	0	1	0.02	0.12	0.10
1L	0	-1869	1	93	0	21	-0	1	0.02	0.12	0.10
1M	0	-1629	-1	107	0	24	0	1	0.02	0.11	0.11
1N	0	-1629	1	107	0	24	-0	1	0.02	0.11	0.11
1O	0	-1629	-1	93	0	21	0	1	0.02	0.11	0.10
1P	0	-1629	1	93	0	21	-0	1	0.02	0.11	0.10
2	0	-2601	0	149	0	33	0	1	0.03	0.17	0.16

1A	21	-1819	-1	104	0	1	-0	1	0.02	0.12	0.00
1B	21	-1819	1	104	0	1	0	1	0.02	0.12	0.00
1C	21	-1819	-1	97	0	1	-0	1	0.02	0.12	0.00
1D	21	-1819	1	97	0	1	0	1	0.02	0.12	0.00
1E	21	-1677	-1	104	0	1	-0	1	0.02	0.11	0.00
1F	21	-1677	1	104	0	1	0	1	0.02	0.11	0.00
1G	21	-1677	-1	97	0	1	-0	1	0.02	0.11	0.00
1H	21	-1677	1	97	0	1	0	1	0.02	0.11	0.00
1I	21	-1868	-1	107	0	1	-0	1	0.02	0.12	0.00
1J	21	-1868	1	107	0	1	0	1	0.02	0.12	0.00
1K	21	-1868	-1	93	0	1	-0	1	0.02	0.12	0.00
1L	21	-1868	1	93	0	1	0	1	0.02	0.12	0.00
1M	21	-1628	-1	107	0	1	-0	1	0.02	0.11	0.00
1N	21	-1628	1	107	0	1	0	1	0.02	0.11	0.00
1O	21	-1628	-1	93	0	1	-0	1	0.02	0.11	0.00
1P	21	-1628	1	93	0	1	0	1	0.02	0.11	0.00

2	21	-2600	0	149	0	2	0	1	0.03	0.17	0.01
1A	42	-1818	-1	104	0	-21	-0	1	0.02	0.12	0.10
1B	42	-1818	1	104	0	-21	0	1	0.02	0.12	0.10
1C	42	-1818	-1	97	0	-19	-0	1	0.02	0.12	0.09
1D	42	-1818	1	97	0	-19	0	1	0.02	0.12	0.09
1E	42	-1676	-1	104	0	-21	-0	1	0.02	0.11	0.10
1F	42	-1676	1	104	0	-21	0	1	0.02	0.11	0.10
1G	42	-1676	-1	97	0	-19	-0	1	0.02	0.11	0.09
1H	42	-1676	1	97	0	-19	0	1	0.02	0.11	0.09
1I	42	-1867	-1	107	0	-22	-0	1	0.02	0.12	0.10
1J	42	-1867	1	107	0	-22	0	1	0.02	0.12	0.10
1K	42	-1867	-1	93	0	-19	-0	1	0.02	0.12	0.09
1L	42	-1867	1	93	0	-19	0	1	0.02	0.12	0.09
1M	42	-1627	-1	107	0	-22	-0	1	0.02	0.11	0.10
1N	42	-1627	1	107	0	-22	0	1	0.02	0.11	0.10
1O	42	-1627	-1	93	0	-19	-0	1	0.02	0.11	0.09
1P	42	-1627	1	93	0	-19	0	1	0.02	0.11	0.09
2	42	-2598	0	149	0	-30	0	1	0.03	0.17	0.14

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1820	23	-0	1	0.9703	0.9387	0.9474	--	--	0.12	--	0.23 Snell.	'zx'= 28
1B	-1820	23	0	1	0.9703	0.9387	0.9474	--	--	0.12	--	0.23 Snell.	'zx'= 28
1C	-1820	21	-0	1	0.9703	0.9390	0.9474	--	--	0.12	--	0.22 Snell.	'zx'= 28
1D	-1820	21	0	1	0.9703	0.9390	0.9474	--	--	0.12	--	0.22 Snell.	'zx'= 28
1E	-1678	23	-0	1	0.9703	0.9434	0.9515	--	--	0.11	--	0.22 Snell.	'zx'= 28
1F	-1678	23	0	1	0.9703	0.9434	0.9515	--	--	0.11	--	0.22 Snell.	'zx'= 28
1G	-1678	21	-0	1	0.9703	0.9437	0.9515	--	--	0.11	--	0.22 Snell.	'zx'= 28
1H	-1678	21	0	1	0.9703	0.9437	0.9515	--	--	0.11	--	0.21 Snell.	'zx'= 28
1I	-1869	24	-0	1	0.9703	0.9368	0.9630	--	--	0.13	--	0.23 Snell.	'zx'= 28
1J	-1869	24	0	1	0.9703	0.9368	0.9630	--	--	0.13	--	0.23 Snell.	'zx'= 28
1K	-1869	21	-0	1	0.9703	0.9375	0.9630	--	--	0.13	--	0.22 Snell.	'zx'= 28
1L	-1869	21	0	1	0.9703	0.9375	0.9630	--	--	0.13	--	0.22 Snell.	'zx'= 28
1M	-1629	24	-0	1	0.9703	0.9449	0.9678	--	--	0.11	--	0.22 Snell.	'zx'= 28
1N	-1629	24	0	1	0.9703	0.9449	0.9678	--	--	0.11	--	0.22 Snell.	'zx'= 28
1O	-1629	21	-0	1	0.9703	0.9456	0.9678	--	--	0.11	--	0.20 Snell.	'zx'= 28
1P	-1629	21	0	1	0.9703	0.9456	0.9678	--	--	0.11	--	0.20 Snell.	'zx'= 28
2	-2601	33	0	1	0.9703	0.9125	1.1795	--	--	0.17	--	0.32 Snell.	'zx'= 28

ASTA NUM. 105 NI 140 NF 139 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-1311	-0	45	0	10	0	1	0.01	0.09	0.05	
1B	0	-1311	0	45	0	10	-0	1	0.01	0.09	0.05	
1C	0	-1311	-0	39	0	8	0	1	0.01	0.09	0.04	
1D	0	-1311	0	39	0	8	-0	1	0.01	0.09	0.04	
1E	0	-1205	-0	45	0	10	0	1	0.01	0.08	0.05	
1F	0	-1205	0	45	0	10	-0	1	0.01	0.08	0.05	
1G	0	-1205	-0	39	0	8	0	1	0.01	0.08	0.04	
1H	0	-1205	0	39	0	8	-0	1	0.01	0.08	0.04	
1I	0	-1355	-0	50	0	11	0	1	0.01	0.09	0.05	
1J	0	-1355	0	50	0	11	-0	1	0.01	0.09	0.05	
1K	0	-1355	-0	34	0	7	0	1	0.01	0.09	0.03	
1L	0	-1355	0	34	0	7	-0	1	0.01	0.09	0.03	
1M	0	-1161	-0	50	0	11	0	1	0.01	0.08	0.05	
1N	0	-1161	0	50	0	11	-0	1	0.01	0.08	0.05	
1O	0	-1161	-0	34	0	7	0	1	0.01	0.08	0.03	
1P	0	-1161	0	34	0	7	-0	1	0.01	0.08	0.03	
2	0	-1871	0	63	0	13	0	1	0.01	0.12	0.06	
1A	21	-1310	-0	45	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1B	21	-1310	0	45	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1C	21	-1310	-0	39	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1D	21	-1310	0	39	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1E	21	-1204	-0	45	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1F	21	-1204	0	45	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1G	21	-1204	-0	39	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1H	21	-1204	0	39	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1I	21	-1354	-0	50	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1J	21	-1354	0	50	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1K	21	-1354	-0	34	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1L	21	-1354	0	34	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1M	21	-1160	-0	50	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1N	21	-1160	0	50	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1O	21	-1160	-0	34	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1P	21	-1160	0	34	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
2	21	-1870	0	63	0	0	0	1	0.01	0.12	0.00	
1A	42	-1309	-0	45	0	-9	0	1	0.01	0.09	0.05	
1B	42	-1309	0	45	0	-9	-0	1	0.01	0.09	0.05	
1C	42	-1309	-0	39	0	-8	0	1	0.01	0.09	0.04	
1D	42	-1309	0	39	0	-8	-0	1	0.01	0.09	0.04	
1E	42	-1203	-0	45	0	-9	0	1	0.01	0.08	0.05	
1F	42	-1203	0	45	0	-9	-0	1	0.01	0.08	0.05	

1G	42	-1203	-0	39	0	-8	0	1	0.01	0.08	0.04
1H	42	-1203	0	39	0	-8	-0	1	0.01	0.08	0.04
1I	42	-1353	-0	50	0	-10	0	1	0.01	0.09	0.05
1J	42	-1353	0	50	0	-10	-0	1	0.01	0.09	0.05
1K	42	-1353	-0	34	0	-7	0	1	0.01	0.09	0.03
1L	42	-1353	0	34	0	-7	-0	1	0.01	0.09	0.03
1M	42	-1159	-0	50	0	-10	0	1	0.01	0.08	0.05
1N	42	-1159	0	50	0	-10	-0	1	0.01	0.08	0.05
1O	42	-1159	-0	34	0	-7	0	1	0.01	0.08	0.03
1P	42	-1159	0	34	0	-7	-0	1	0.01	0.08	0.03
2	42	-1868	0	63	0	-13	0	1	0.01	0.12	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1311	10	0	1	0.9703	0.9527	1.0146	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1B	-1311	10	-0	1	0.9703	0.9527	1.0146	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1C	-1311	8	0	1	0.9703	0.9528	1.0146	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1D	-1311	8	-0	1	0.9703	0.9528	1.0146	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1E	-1205	10	0	1	0.9703	0.9565	1.0135	--	--	0.08	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1F	-1205	10	-0	1	0.9703	0.9565	1.0135	--	--	0.08	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1G	-1205	8	0	1	0.9703	0.9566	1.0135	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1H	-1205	8	-0	1	0.9703	0.9566	1.0135	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1I	-1355	11	0	1	0.9703	0.9509	1.0148	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1J	-1355	11	-0	1	0.9703	0.9509	1.0148	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1K	-1355	7	0	1	0.9703	0.9515	1.0148	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1L	-1355	7	-0	1	0.9703	0.9515	1.0148	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1M	-1161	11	0	1	0.9703	0.9579	1.0127	--	--	0.08	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1N	-1161	11	-0	1	0.9703	0.9579	1.0127	--	--	0.08	--	0.13	Snell. 'zx'= 28
1O	-1161	7	0	1	0.9703	0.9584	1.0127	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
1P	-1161	7	-0	1	0.9703	0.9584	1.0127	--	--	0.08	--	0.11	Snell. 'zx'= 28
2	-1871	13	0	1	0.9703	0.9325	1.1291	--	--	0.13	--	0.18	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 106 NI 142 NF 141 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-756	-0	19	0	4	0	1	0.00	0.05	0.02	
1B	0	-756	0	19	0	4	-0	1	0.00	0.05	0.02	
1C	0	-756	-0	14	0	3	0	1	0.00	0.05	0.02	
1D	0	-756	0	14	0	3	-0	1	0.00	0.05	0.02	
1E	0	-678	-0	19	0	4	0	1	0.00	0.04	0.02	
1F	0	-678	0	19	0	4	-0	1	0.00	0.04	0.02	
1G	0	-678	-0	14	0	3	0	1	0.00	0.04	0.02	
1H	0	-678	0	14	0	3	-0	1	0.00	0.04	0.02	
1I	0	-811	-0	26	0	6	0	1	0.01	0.05	0.03	
1J	0	-811	0	26	0	6	-0	1	0.01	0.05	0.03	
1K	0	-811	-0	8	0	2	0	1	0.00	0.05	0.01	
1L	0	-811	0	8	0	2	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1M	0	-623	-0	26	0	6	0	1	0.01	0.04	0.03	
1N	0	-623	0	26	0	6	-0	1	0.01	0.04	0.03	
1O	0	-623	-0	8	0	2	0	1	0.00	0.04	0.01	
1P	0	-623	0	8	0	2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
2	0	-1067	0	25	0	6	0	1	0.01	0.07	0.03	
1A	21	-755	-0	19	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	21	-755	0	19	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	21	-755	-0	14	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	21	-755	0	14	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	21	-677	-0	19	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	21	-677	0	19	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1G	21	-677	-0	14	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	21	-677	0	14	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1I	21	-811	-0	26	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1J	21	-811	0	26	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1K	21	-811	-0	8	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1L	21	-811	0	8	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1M	21	-622	-0	26	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1N	21	-622	0	26	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1O	21	-622	-0	8	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1P	21	-622	0	8	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
2	21	-1066	0	25	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1A	42	-754	-0	19	0	-4	0	1	0.00	0.05	0.02	
1B	42	-754	0	19	0	-4	-0	1	0.00	0.05	0.02	
1C	42	-754	-0	14	0	-3	0	1	0.00	0.05	0.01	
1D	42	-754	0	14	0	-3	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1E	42	-676	-0	19	0	-4	0	1	0.00	0.04	0.02	
1F	42	-676	0	19	0	-4	-0	1	0.00	0.04	0.02	
1G	42	-676	-0	14	0	-3	0	1	0.00	0.04	0.01	
1H	42	-676	0	14	0	-3	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1I	42	-810	-0	26	0	-5	0	1	0.01	0.05	0.02	
1J	42	-810	0	26	0	-5	-0	1	0.01	0.05	0.02	
1K	42	-810	-0	8	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.01	
1L	42	-810	0	8	0	-1	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1M	42	-621	-0	26	0	-5	0	1	0.01	0.04	0.02	
1N	42	-621	0	26	0	-5	-0	1	0.01	0.04	0.02	

1O	42	-621	-0	8	0	-1	0	1	0.00	0.04	0.01
1P	42	-621	0	8	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.01
2	42	-1064	0	25	0	-5	0	1	0.01	0.07	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-756	4	0	1	0.9703	0.9753	1.0104	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1B	-756	4	-0	1	0.9703	0.9753	1.0104	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1C	-756	3	0	1	0.9703	0.9765	1.0104	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1D	-756	3	-0	1	0.9703	0.9765	1.0104	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1E	-678	4	0	1	0.9703	0.9778	1.0093	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1F	-678	4	-0	1	0.9703	0.9778	1.0093	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1G	-678	3	0	1	0.9703	0.9789	1.0093	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1H	-678	3	-0	1	0.9703	0.9789	1.0093	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1I	-811	6	0	1	0.9703	0.9726	1.0137	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 28
1J	-811	6	-0	1	0.9703	0.9726	1.0137	--	--	0.05	--	0.08	Snell. 'zx'= 28
1K	-811	2	0	1	0.9703	0.9783	1.0137	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1L	-811	2	-0	1	0.9703	0.9783	1.0137	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1M	-623	6	0	1	0.9703	0.9789	1.0105	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1N	-623	6	-0	1	0.9703	0.9789	1.0105	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 28
1O	-623	2	0	1	0.9703	0.9834	1.0105	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1P	-623	2	-0	1	0.9703	0.9834	1.0105	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
2	-1067	6	0	1	0.9703	0.9658	1.0736	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 107 NI 144 NF 143 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-217	-1	-6	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-217	1	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-217	-1	-14	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-217	1	-14	0	-3	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	-136	-1	-6	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	-136	1	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	-136	-1	-14	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	-136	1	-14	0	-3	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-300	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	-300	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	-300	-0	-21	0	-4	0	1	0.00	0.02	0.02	
1L	0	-300	0	-21	0	-4	-0	1	0.00	0.02	0.02	
1M	0	-54	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	-54	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	-54	-0	-21	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1P	0	-54	0	-21	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
2	0	-263	-0	-15	0	-3	0	1	0.00	0.02	0.01	
1A	21	-216	-1	-6	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	21	-216	1	-6	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	21	-216	-1	-14	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	21	-216	1	-14	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	21	-135	-1	-6	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	21	-135	1	-6	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	21	-135	-1	-14	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	21	-135	1	-14	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	21	-299	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	21	-299	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	21	-299	-0	-21	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	21	-299	0	-21	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	21	-53	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	-53	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	-53	-0	-21	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	-53	0	-21	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	-262	-0	-15	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	42	-215	-1	-6	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	42	-215	1	-6	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	42	-215	-1	-14	0	3	0	1	0.00	0.01	0.02	
1D	42	-215	1	-14	0	3	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1E	42	-134	-1	-6	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1F	42	-134	1	-6	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1G	42	-134	-1	-14	0	3	0	1	0.00	0.01	0.02	
1H	42	-134	1	-14	0	3	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1I	42	-298	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	42	-298	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	42	-298	-0	-21	0	5	0	1	0.00	0.02	0.02	
1L	42	-298	0	-21	0	5	-0	1	0.00	0.02	0.02	
1M	42	-52	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	42	-52	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	42	-52	-0	-21	0	5	0	1	0.00	0.00	0.02	
1P	42	-52	0	-21	0	5	-0	1	0.00	0.00	0.02	
2	42	-261	-0	-15	0	3	0	1	0.00	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-217	2	0	1	0.9703	0.9940	1.0026	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1B	-217	2	-0	1	0.9703	0.9940	1.0026	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1C	-217	3	0	1	0.9703	0.9931	1.0026	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1D	-217	3	-0	1	0.9703	0.9931	1.0026	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1E	-136	2	0	1	0.9703	0.9962	1.0016	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1F	-136	2	-0	1	0.9703	0.9962	1.0016	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1G	-136	3	0	1	0.9703	0.9957	1.0016	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1H	-136	3	-0	1	0.9703	0.9957	1.0016	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1I	-300	0	0	1	0.9703	0.9991	1.0050	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1J	-300	0	-0	1	0.9703	0.9991	1.0050	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1K	-300	5	0	1	0.9703	0.9901	1.0050	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1L	-300	5	-0	1	0.9703	0.9901	1.0050	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1M	-54	0	0	1	0.9703	0.9998	1.0009	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1N	-54	0	-0	1	0.9703	0.9998	1.0009	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1O	-54	5	0	1	0.9703	0.9982	1.0009	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1P	-54	5	-0	1	0.9703	0.9982	1.0009	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
2	-263	3	0	1	0.9703	0.9920	1.0182	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28

ASTA NUM. 108
NI 146
NF 145
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	293	-1	-28	0	-6	0	1	0.01	0.02	0.03	
1B	0	293	0	-28	0	-6	-0	1	0.01	0.02	0.03	
1C	0	293	-1	-38	0	-8	0	1	0.01	0.02	0.04	
1D	0	293	0	-38	0	-8	-0	1	0.01	0.02	0.04	
1E	0	433	-1	-28	0	-6	0	1	0.01	0.03	0.03	
1F	0	433	0	-28	0	-6	-0	1	0.01	0.03	0.03	
1G	0	433	-1	-38	0	-8	0	1	0.01	0.03	0.04	
1H	0	433	0	-38	0	-8	-0	1	0.01	0.03	0.04	
1I	0	193	-0	-21	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1J	0	193	0	-21	0	-4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1K	0	193	-0	-46	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1L	0	193	0	-46	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1M	0	533	-0	-21	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02	
1N	0	533	0	-21	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1O	0	533	-0	-46	0	-9	0	1	0.01	0.03	0.04	
1P	0	533	0	-46	0	-9	-0	1	0.01	0.03	0.04	
2	0	540	-0	-50	0	-10	0	1	0.01	0.04	0.05	
1A	21	294	-1	-28	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1B	21	294	0	-28	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1C	21	294	-1	-38	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1D	21	294	0	-38	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1E	21	434	-1	-28	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1F	21	434	0	-28	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1G	21	434	-1	-38	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1H	21	434	0	-38	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1I	21	194	-0	-21	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	21	194	0	-21	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	21	194	-0	-46	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1L	21	194	0	-46	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1M	21	534	-0	-21	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	21	534	0	-21	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	21	534	-0	-46	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1P	21	534	0	-46	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
2	21	541	-0	-50	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1A	42	295	-1	-28	0	6	0	1	0.01	0.02	0.03	
1B	42	295	0	-28	0	6	-0	1	0.01	0.02	0.03	
1C	42	295	-1	-38	0	8	0	1	0.01	0.02	0.04	
1D	42	295	0	-38	0	8	-0	1	0.01	0.02	0.04	
1E	42	435	-1	-28	0	6	0	1	0.01	0.03	0.03	
1F	42	435	0	-28	0	6	-0	1	0.01	0.03	0.03	
1G	42	435	-1	-38	0	8	0	1	0.01	0.03	0.04	
1H	42	435	0	-38	0	8	-0	1	0.01	0.03	0.04	
1I	42	195	-0	-21	0	5	0	1	0.00	0.01	0.02	
1J	42	195	0	-21	0	5	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1K	42	195	-0	-46	0	10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1L	42	195	0	-46	0	10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
1M	42	535	-0	-21	0	5	0	1	0.00	0.03	0.02	
1N	42	535	0	-21	0	5	-0	1	0.00	0.03	0.02	
1O	42	535	-0	-46	0	10	0	1	0.01	0.03	0.05	
1P	42	535	0	-46	0	10	-0	1	0.01	0.03	0.05	
2	42	542	-0	-50	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	-------------	----	----	-----	-----------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 109
NI 148
NF 147
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	817	-0	-47	0	-10	0	1	0.01	0.05	0.05	
1B	0	817	0	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.05	0.05	
1C	0	817	-0	-58	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06	
1D	0	817	0	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1E	0	1022	-0	-47	0	-10	0	1	0.01	0.07	0.05	
1F	0	1022	0	-47	0	-10	-0	1	0.01	0.07	0.05	
1G	0	1022	-0	-58	0	-12	0	1	0.01	0.07	0.06	
1H	0	1022	0	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1I	0	695	-0	-40	0	-8	0	1	0.01	0.05	0.04	
1J	0	695	0	-40	0	-8	-0	1	0.01	0.05	0.04	
1K	0	695	-0	-65	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1L	0	695	0	-65	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1M	0	1144	-0	-40	0	-8	0	1	0.01	0.07	0.04	
1N	0	1144	0	-40	0	-8	-0	1	0.01	0.07	0.04	
1O	0	1144	-0	-65	0	-13	0	1	0.01	0.07	0.06	
1P	0	1144	0	-65	0	-13	-0	1	0.01	0.07	0.06	
2	0	1368	-0	-78	0	-16	0	1	0.02	0.09	0.08	
1A	21	818	-0	-47	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1B	21	818	0	-47	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1C	21	818	-0	-58	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1D	21	818	0	-58	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1E	21	1023	-0	-47	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1F	21	1023	0	-47	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1G	21	1023	-0	-58	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1H	21	1023	0	-58	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1I	21	696	-0	-40	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1J	21	696	0	-40	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1K	21	696	-0	-65	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1L	21	696	0	-65	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1M	21	1145	-0	-40	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1N	21	1145	0	-40	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1O	21	1145	-0	-65	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1P	21	1145	0	-65	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
2	21	1369	-0	-78	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00	
1A	42	819	-0	-47	0	10	0	1	0.01	0.05	0.05	
1B	42	819	0	-47	0	10	-0	1	0.01	0.05	0.05	
1C	42	819	-0	-58	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06	
1D	42	819	0	-58	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1E	42	1024	-0	-47	0	10	0	1	0.01	0.07	0.05	
1F	42	1024	0	-47	0	10	-0	1	0.01	0.07	0.05	
1G	42	1024	-0	-58	0	12	0	1	0.01	0.07	0.06	
1H	42	1024	0	-58	0	12	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1I	42	697	-0	-40	0	9	0	1	0.01	0.05	0.04	
1J	42	697	0	-40	0	9	-0	1	0.01	0.05	0.04	
1K	42	697	-0	-65	0	14	0	1	0.01	0.05	0.07	
1L	42	697	0	-65	0	14	-0	1	0.01	0.05	0.07	
1M	42	1146	-0	-40	0	9	0	1	0.01	0.07	0.04	
1N	42	1146	0	-40	0	9	-0	1	0.01	0.07	0.04	
1O	42	1146	-0	-65	0	14	0	1	0.01	0.07	0.07	
1P	42	1146	0	-65	0	14	-0	1	0.01	0.07	0.07	
2	42	1370	-0	-78	0	17	-0	1	0.02	0.09	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	--	--										
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 110 NI 150 NF 149 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	1271	-2	-69	0	-15	1	1	0.02	0.08	0.07	
1B	0	1271	2	-69	0	-15	-1	1	0.02	0.08	0.07	
1C	0	1271	-2	-84	0	-18	1	1	0.02	0.08	0.09	
1D	0	1271	2	-84	0	-18	-1	1	0.02	0.08	0.09	
1E	0	1489	-2	-69	0	-15	1	1	0.02	0.10	0.07	
1F	0	1489	2	-69	0	-15	-1	1	0.02	0.10	0.07	
1G	0	1489	-2	-84	0	-18	1	1	0.02	0.10	0.09	
1H	0	1489	2	-84	0	-18	-1	1	0.02	0.10	0.09	
1I	0	1172	-1	-60	0	-13	0	1	0.01	0.08	0.06	
1J	0	1172	1	-60	0	-13	-0	1	0.01	0.08	0.06	
1K	0	1172	-1	-92	0	-20	0	1	0.02	0.08	0.10	
1L	0	1172	1	-92	0	-20	-0	1	0.02	0.08	0.10	
1M	0	1588	-1	-60	0	-13	0	1	0.01	0.10	0.06	
1N	0	1588	1	-60	0	-13	-0	1	0.01	0.10	0.06	
1O	0	1588	-1	-92	0	-20	0	1	0.02	0.10	0.10	
1P	0	1588	1	-92	0	-20	-0	1	0.02	0.10	0.10	
2	0	2053	-0	-114	0	-24	-0	1	0.03	0.13	0.12	
1A	21	1272	-2	-69	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00	

1B	21	1272	2	-69	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1C	21	1272	-2	-84	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00
1D	21	1272	2	-84	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1E	21	1490	-2	-69	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00
1F	21	1490	2	-69	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1G	21	1490	-2	-84	0	-0	0	1	0.02	0.10	0.00
1H	21	1490	2	-84	0	-0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1I	21	1173	-1	-60	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00
1J	21	1173	1	-60	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00
1K	21	1173	-1	-92	0	-1	0	1	0.02	0.08	0.00
1L	21	1173	1	-92	0	-1	-0	1	0.02	0.08	0.00
1M	21	1589	-1	-60	0	0	0	1	0.01	0.10	0.00
1N	21	1589	1	-60	0	0	-0	1	0.01	0.10	0.00
1O	21	1589	-1	-92	0	-1	0	1	0.02	0.10	0.00
1P	21	1589	1	-92	0	-1	-0	1	0.02	0.10	0.00
2	21	2054	-0	-114	0	-0	-0	1	0.03	0.13	0.00

1A	42	1273	-2	-69	0	14	-0	1	0.02	0.08	0.07
1B	42	1273	2	-69	0	14	0	1	0.02	0.08	0.07
1C	42	1273	-2	-84	0	17	-0	1	0.02	0.08	0.08
1D	42	1273	2	-84	0	17	0	1	0.02	0.08	0.08
1E	42	1491	-2	-69	0	14	-0	1	0.02	0.10	0.07
1F	42	1491	2	-69	0	14	0	1	0.02	0.10	0.07
1G	42	1491	-2	-84	0	17	-0	1	0.02	0.10	0.08
1H	42	1491	2	-84	0	17	0	1	0.02	0.10	0.08
1I	42	1174	-1	-60	0	13	-0	1	0.01	0.08	0.06
1J	42	1174	1	-60	0	13	0	1	0.01	0.08	0.06
1K	42	1174	-1	-92	0	19	-0	1	0.02	0.08	0.09
1L	42	1174	1	-92	0	19	0	1	0.02	0.08	0.09
1M	42	1590	-1	-60	0	13	-0	1	0.01	0.10	0.06
1N	42	1590	1	-60	0	13	0	1	0.01	0.10	0.06
1O	42	1590	-1	-92	0	19	-0	1	0.02	0.10	0.09
1P	42	1590	1	-92	0	19	0	1	0.02	0.10	0.09
2	42	2056	-0	-114	0	23	-0	1	0.03	0.13	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	-- daN	----- daN*m	----- daN*m										

ASTA NUM. 111	NI 152	NF 151	Lungh.	42.0 cm	SEZ.	6	Rc	B=	4.0	H=	4.0	s=	0.4	t=	0.4 cm
	Sollecitazioni di calcolo e di verifica							Indici <= 1 : VERIFICATO							

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	-- cm	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN*m	----- daN*m	----- daN*m	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN	

1A	0	-2077	-1	-103	0	-23	0	1	0.02	0.14	0.11	
1B	0	-2077	1	-103	0	-23	-0	1	0.02	0.14	0.11	
1C	0	-2077	-1	-113	0	-25	0	1	0.03	0.14	0.12	
1D	0	-2077	1	-113	0	-25	-0	1	0.03	0.14	0.12	
1E	0	-1873	-1	-103	0	-23	0	1	0.02	0.12	0.11	
1F	0	-1873	1	-103	0	-23	-0	1	0.02	0.12	0.11	
1G	0	-1873	-1	-113	0	-25	0	1	0.03	0.12	0.12	
1H	0	-1873	1	-113	0	-25	-0	1	0.03	0.12	0.12	
1I	0	-2258	-1	-93	0	-20	0	1	0.02	0.15	0.10	
1J	0	-2258	1	-93	0	-20	-0	1	0.02	0.15	0.10	
1K	0	-2258	-1	-122	0	-27	0	1	0.03	0.15	0.13	
1L	0	-2258	1	-122	0	-27	-0	1	0.03	0.15	0.13	
1M	0	-1692	-1	-93	0	-20	0	1	0.02	0.11	0.10	
1N	0	-1692	1	-93	0	-20	-0	1	0.02	0.11	0.10	
1O	0	-1692	-1	-122	0	-27	0	1	0.03	0.11	0.13	
1P	0	-1692	1	-122	0	-27	-0	1	0.03	0.11	0.13	
2	0	-2938	0	-160	0	-35	0	1	0.04	0.19	0.17	

1A	21	-2076	-1	-103	0	-1	0	1	0.02	0.14	0.00	
1B	21	-2076	1	-103	0	-1	-0	1	0.02	0.14	0.00	
1C	21	-2076	-1	-113	0	-1	0	1	0.03	0.14	0.00	
1D	21	-2076	1	-113	0	-1	-0	1	0.03	0.14	0.00	
1E	21	-1872	-1	-103	0	-1	0	1	0.02	0.12	0.00	
1F	21	-1872	1	-103	0	-1	-0	1	0.02	0.12	0.00	
1G	21	-1872	-1	-113	0	-1	0	1	0.03	0.12	0.00	
1H	21	-1872	1	-113	0	-1	-0	1	0.03	0.12	0.00	
1I	21	-2257	-1	-93	0	-1	-0	1	0.02	0.15	0.00	
1J	21	-2257	1	-93	0	-1	0	1	0.02	0.15	0.00	
1K	21	-2257	-1	-122	0	-1	-0	1	0.03	0.15	0.01	
1L	21	-2257	1	-122	0	-1	0	1	0.03	0.15	0.01	
1M	21	-1691	-1	-93	0	-1	-0	1	0.02	0.11	0.00	
1N	21	-1691	1	-93	0	-1	0	1	0.02	0.11	0.00	
1O	21	-1691	-1	-122	0	-1	-0	1	0.03	0.11	0.01	
1P	21	-1691	1	-122	0	-1	0	1	0.03	0.11	0.01	
2	21	-2937	0	-160	0	-2	0	1	0.04	0.19	0.01	

1A	42	-2075	-1	-103	0	21	-0	1	0.02	0.13	0.10	
1B	42	-2075	1	-103	0	21	0	1	0.02	0.13	0.10	
1C	42	-2075	-1	-113	0	23	-0	1	0.03	0.13	0.11	
1D	42	-2075	1	-113	0	23	0	1	0.03	0.13	0.11	
1E	42	-1871	-1	-103	0	21	-0	1	0.02	0.12	0.10	
1F	42	-1871	1	-103	0	21	0	1	0.02	0.12	0.10	
1G	42	-1871	-1	-113	0	23	-0	1	0.03	0.12	0.11	
1H	42	-1871	1	-113	0	23	0	1	0.03	0.12	0.11	

1I	42	-2256	-1	-93	0	19	-0	1	0.02	0.15	0.09
1J	42	-2256	1	-93	0	19	0	1	0.02	0.15	0.09
1K	42	-2256	-1	-122	0	25	-0	1	0.03	0.15	0.12
1L	42	-2256	1	-122	0	25	0	1	0.03	0.15	0.12
1M	42	-1690	-1	-93	0	19	-0	1	0.02	0.11	0.09
1N	42	-1690	1	-93	0	19	0	1	0.02	0.11	0.09
1O	42	-1690	-1	-122	0	25	-0	1	0.03	0.11	0.12
1P	42	-1690	1	-122	0	25	0	1	0.03	0.11	0.12
2	42	-2936	0	-160	0	32	0	1	0.04	0.19	0.15

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2077	-23	0	1	0.9703	0.9297	0.9339	--	--	0.14	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1B	-2077	-23	-0	1	0.9703	0.9297	0.9339	--	--	0.14	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1C	-2077	-25	0	1	0.9703	0.9295	0.9339	--	--	0.14	--	0.25	Snell. 'zx'= 28
1D	-2077	-25	-0	1	0.9703	0.9295	0.9339	--	--	0.14	--	0.25	Snell. 'zx'= 28
1E	-1873	-23	0	1	0.9703	0.9367	0.9404	--	--	0.13	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1F	-1873	-23	-0	1	0.9703	0.9367	0.9404	--	--	0.13	--	0.23	Snell. 'zx'= 28
1G	-1873	-25	0	1	0.9703	0.9365	0.9404	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1H	-1873	-25	-0	1	0.9703	0.9365	0.9404	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1I	-2258	-20	-0	1	0.9703	0.9237	0.9388	--	--	0.15	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1J	-2258	-20	0	1	0.9703	0.9237	0.9388	--	--	0.15	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1K	-2258	-27	-0	1	0.9703	0.9233	0.9388	--	--	0.15	--	0.27	Snell. 'zx'= 28
1L	-2258	-27	0	1	0.9703	0.9233	0.9388	--	--	0.15	--	0.27	Snell. 'zx'= 28
1M	-1692	-20	-0	1	0.9703	0.9429	0.9541	--	--	0.11	--	0.21	Snell. 'zx'= 28
1N	-1692	-20	0	1	0.9703	0.9429	0.9541	--	--	0.11	--	0.21	Snell. 'zx'= 28
1O	-1692	-27	-0	1	0.9703	0.9425	0.9541	--	--	0.11	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
1P	-1692	-27	0	1	0.9703	0.9425	0.9541	--	--	0.11	--	0.24	Snell. 'zx'= 28
2	-2938	-35	0	1	0.9703	0.9005	1.2028	--	--	0.20	--	0.35	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 112 NI 154 NF 153 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz ----- daN	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-1574	-1	-45	0	-9	0	1	0.01	0.10	0.05	
1B	0	-1574	1	-45	0	-9	-0	1	0.01	0.10	0.05	
1C	0	-1574	-1	-51	0	-11	0	1	0.01	0.10	0.05	
1D	0	-1574	1	-51	0	-11	-0	1	0.01	0.10	0.05	
1E	0	-1400	-1	-45	0	-9	0	1	0.01	0.09	0.05	
1F	0	-1400	1	-45	0	-9	-0	1	0.01	0.09	0.05	
1G	0	-1400	-1	-51	0	-11	0	1	0.01	0.09	0.05	
1H	0	-1400	1	-51	0	-11	-0	1	0.01	0.09	0.05	
1I	0	-1730	-0	-38	0	-8	0	1	0.01	0.11	0.04	
1J	0	-1730	0	-38	0	-8	-0	1	0.01	0.11	0.04	
1K	0	-1730	-0	-57	0	-12	0	1	0.01	0.11	0.06	
1L	0	-1730	0	-57	0	-12	-0	1	0.01	0.11	0.06	
1M	0	-1244	-0	-38	0	-8	0	1	0.01	0.08	0.04	
1N	0	-1244	0	-38	0	-8	-0	1	0.01	0.08	0.04	
1O	0	-1244	-0	-57	0	-12	0	1	0.01	0.08	0.06	
1P	0	-1244	0	-57	0	-12	-0	1	0.01	0.08	0.06	
2	0	-2213	0	-71	0	-15	0	1	0.02	0.14	0.07	
1A	21	-1574	-1	-45	0	-0	0	1	0.01	0.10	0.00	
1B	21	-1574	1	-45	0	-0	-0	1	0.01	0.10	0.00	
1C	21	-1574	-1	-51	0	-0	0	1	0.01	0.10	0.00	
1D	21	-1574	1	-51	0	-0	-0	1	0.01	0.10	0.00	
1E	21	-1399	-1	-45	0	-0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1F	21	-1399	1	-45	0	-0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1G	21	-1399	-1	-51	0	-0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1H	21	-1399	1	-51	0	-0	-0	1	0.01	0.09	0.00	
1I	21	-1729	-0	-38	0	-0	0	1	0.01	0.11	0.00	
1J	21	-1729	0	-38	0	-0	-0	1	0.01	0.11	0.00	
1K	21	-1729	-0	-57	0	-0	0	1	0.01	0.11	0.00	
1L	21	-1729	0	-57	0	-0	-0	1	0.01	0.11	0.00	
1M	21	-1244	-0	-38	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1N	21	-1244	0	-38	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1O	21	-1244	-0	-57	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1P	21	-1244	0	-57	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
2	21	-2212	0	-71	0	-0	0	1	0.02	0.14	0.00	
1A	42	-1573	-1	-45	0	9	-0	1	0.01	0.10	0.04	
1B	42	-1573	1	-45	0	9	0	1	0.01	0.10	0.04	
1C	42	-1573	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.10	0.05	
1D	42	-1573	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.10	0.05	
1E	42	-1399	-1	-45	0	9	-0	1	0.01	0.09	0.04	
1F	42	-1399	1	-45	0	9	0	1	0.01	0.09	0.04	
1G	42	-1399	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.09	0.05	
1H	42	-1399	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.09	0.05	
1I	42	-1729	-0	-38	0	8	0	1	0.01	0.11	0.04	
1J	42	-1729	0	-38	0	8	-0	1	0.01	0.11	0.04	
1K	42	-1729	-0	-57	0	12	0	1	0.01	0.11	0.06	
1L	42	-1729	0	-57	0	12	-0	1	0.01	0.11	0.06	
1M	42	-1243	-0	-38	0	8	0	1	0.01	0.08	0.04	
1N	42	-1243	0	-38	0	8	-0	1	0.01	0.08	0.04	
1O	42	-1243	-0	-57	0	12	0	1	0.01	0.08	0.06	
1P	42	-1243	0	-57	0	12	-0	1	0.01	0.08	0.06	

2 42 -2210 0 -71 0 15 0 1 0.02 0.14 0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1574	-9	0	1	0.9703	0.9429	0.9493	--	--	0.11	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1B	-1574	-9	-0	1	0.9703	0.9429	0.9493	--	--	0.11	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1C	-1574	-11	0	1	0.9703	0.9429	0.9493	--	--	0.11	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1D	-1574	-11	-0	1	0.9703	0.9429	0.9493	--	--	0.11	--	0.16	Snell. 'zx'= 28
1E	-1400	-9	0	1	0.9703	0.9492	0.9549	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1F	-1400	-9	-0	1	0.9703	0.9492	0.9549	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1G	-1400	-11	0	1	0.9703	0.9492	0.9549	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1H	-1400	-11	-0	1	0.9703	0.9492	0.9549	--	--	0.09	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1I	-1730	-8	0	1	0.9703	0.9373	1.0337	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1J	-1730	-8	-0	1	0.9703	0.9373	1.0337	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 28
1K	-1730	-12	0	1	0.9703	0.9372	1.0337	--	--	0.12	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1L	-1730	-12	-0	1	0.9703	0.9372	1.0337	--	--	0.12	--	0.17	Snell. 'zx'= 28
1M	-1244	-8	0	1	0.9703	0.9549	1.0242	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1N	-1244	-8	-0	1	0.9703	0.9549	1.0242	--	--	0.08	--	0.12	Snell. 'zx'= 28
1O	-1244	-12	0	1	0.9703	0.9549	1.0242	--	--	0.08	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
1P	-1244	-12	-0	1	0.9703	0.9549	1.0242	--	--	0.08	--	0.14	Snell. 'zx'= 28
2	-2213	-15	0	1	0.9703	0.9198	1.1528	--	--	0.15	--	0.21	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 113 NI 156 NF 155 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-1016	-1	-19	0	-4	0	1	0.00	0.07	0.02	
1B	0	-1016	1	-19	0	-4	-0	1	0.00	0.07	0.02	
1C	0	-1016	-1	-24	0	-5	0	1	0.01	0.07	0.02	
1D	0	-1016	1	-24	0	-5	-0	1	0.01	0.07	0.02	
1E	0	-880	-1	-19	0	-4	0	1	0.00	0.06	0.02	
1F	0	-880	1	-19	0	-4	-0	1	0.00	0.06	0.02	
1G	0	-880	-1	-24	0	-5	0	1	0.01	0.06	0.02	
1H	0	-880	1	-24	0	-5	-0	1	0.01	0.06	0.02	
1I	0	-1152	-0	-14	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.02	
1J	0	-1152	0	-14	0	-3	-0	1	0.00	0.07	0.02	
1K	0	-1152	-0	-28	0	-6	0	1	0.01	0.07	0.03	
1L	0	-1152	0	-28	0	-6	-0	1	0.01	0.07	0.03	
1M	0	-744	-0	-14	0	-3	0	1	0.00	0.05	0.02	
1N	0	-744	0	-14	0	-3	-0	1	0.00	0.05	0.02	
1O	0	-744	-0	-28	0	-6	0	1	0.01	0.05	0.03	
1P	0	-744	0	-28	0	-6	-0	1	0.01	0.05	0.03	
2	0	-1410	0	-32	0	-7	0	1	0.01	0.09	0.03	
1A	21	-1015	-1	-19	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1B	21	-1015	1	-19	0	-0	-0	1	0.00	0.07	0.00	
1C	21	-1015	-1	-24	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1D	21	-1015	1	-24	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1E	21	-879	-1	-19	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1F	21	-879	1	-19	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1G	21	-879	-1	-24	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1H	21	-879	1	-24	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1I	21	-1151	-0	-14	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1J	21	-1151	0	-14	0	-0	-0	1	0.00	0.07	0.00	
1K	21	-1151	-0	-28	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1L	21	-1151	0	-28	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1M	21	-743	-0	-14	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1N	21	-743	0	-14	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1O	21	-743	-0	-28	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1P	21	-743	0	-28	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
2	21	-1409	0	-32	0	-0	0	1	0.01	0.09	0.00	
1A	42	-1014	-1	-19	0	4	-0	1	0.00	0.07	0.02	
1B	42	-1014	1	-19	0	4	0	1	0.00	0.07	0.02	
1C	42	-1014	-1	-24	0	5	-0	1	0.01	0.07	0.02	
1D	42	-1014	1	-24	0	5	0	1	0.01	0.07	0.02	
1E	42	-878	-1	-19	0	4	-0	1	0.00	0.06	0.02	
1F	42	-878	1	-19	0	4	0	1	0.00	0.06	0.02	
1G	42	-878	-1	-24	0	5	-0	1	0.01	0.06	0.02	
1H	42	-878	1	-24	0	5	0	1	0.01	0.06	0.02	
1I	42	-1150	-0	-14	0	3	0	1	0.00	0.07	0.01	
1J	42	-1150	0	-14	0	3	-0	1	0.00	0.07	0.01	
1K	42	-1150	-0	-28	0	6	0	1	0.01	0.07	0.03	
1L	42	-1150	0	-28	0	6	-0	1	0.01	0.07	0.03	
1M	42	-742	-0	-14	0	3	0	1	0.00	0.05	0.01	
1N	42	-742	0	-14	0	3	-0	1	0.00	0.05	0.01	
1O	42	-742	-0	-28	0	6	0	1	0.01	0.05	0.03	
1P	42	-742	0	-28	0	6	-0	1	0.01	0.05	0.03	
2	42	-1408	0	-32	0	6	0	1	0.01	0.09	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	----------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

	daN	daN*m													
1A	-1016	-4	0	1	0.9703	0.9667	0.9691	--	--	0.07	--	0.09	Snell.	'zx'='	28
1B	-1016	-4	-0	1	0.9703	0.9667	0.9691	--	--	0.07	--	0.09	Snell.	'zx'='	28
1C	-1016	-5	0	1	0.9703	0.9661	0.9691	--	--	0.07	--	0.09	Snell.	'zx'='	28
1D	-1016	-5	-0	1	0.9703	0.9661	0.9691	--	--	0.07	--	0.09	Snell.	'zx'='	28
1E	-880	-4	0	1	0.9703	0.9711	0.9732	--	--	0.06	--	0.08	Snell.	'zx'='	28
1F	-880	-4	-0	1	0.9703	0.9711	0.9732	--	--	0.06	--	0.08	Snell.	'zx'='	28
1G	-880	-5	0	1	0.9703	0.9706	0.9732	--	--	0.06	--	0.08	Snell.	'zx'='	28
1H	-880	-5	-0	1	0.9703	0.9706	0.9732	--	--	0.06	--	0.08	Snell.	'zx'='	28
1I	-1152	-3	0	1	0.9703	0.9631	1.0213	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	28
1J	-1152	-3	-0	1	0.9703	0.9631	1.0213	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	28
1K	-1152	-6	0	1	0.9703	0.9611	1.0213	--	--	0.08	--	0.11	Snell.	'zx'='	28
1L	-1152	-6	-0	1	0.9703	0.9611	1.0213	--	--	0.08	--	0.11	Snell.	'zx'='	28
1M	-744	-3	0	1	0.9703	0.9762	1.0138	--	--	0.05	--	0.07	Snell.	'zx'='	28
1N	-744	-3	-0	1	0.9703	0.9762	1.0138	--	--	0.05	--	0.07	Snell.	'zx'='	28
1O	-744	-6	0	1	0.9703	0.9749	1.0138	--	--	0.05	--	0.08	Snell.	'zx'='	28
1P	-744	-6	-0	1	0.9703	0.9749	1.0138	--	--	0.05	--	0.08	Snell.	'zx'='	28
2	-1410	-7	0	1	0.9703	0.9533	1.0973	--	--	0.09	--	0.13	Snell.	'zx'='	28

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-464	-1	9	0	2	0	1	0.00	0.03	0.01	
1B	0	-464	1	9	0	2	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1C	0	-464	-1	5	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	0	-464	1	5	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	0	-352	-1	9	0	2	0	1	0.00	0.02	0.01	
1F	0	-352	1	9	0	2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1G	0	-352	-1	5	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	-352	1	5	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	-582	-0	12	0	2	0	1	0.00	0.04	0.01	
1J	0	-582	0	12	0	2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1K	0	-582	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1L	0	-582	0	2	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1M	0	-234	-0	12	0	2	0	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	-234	0	12	0	2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	-234	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	-234	0	2	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	-607	0	10	0	2	0	1	0.00	0.04	0.01	
1A	21	-463	-1	9	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-463	1	9	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-463	-1	5	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	21	-463	1	5	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	21	-351	-1	9	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1F	21	-351	1	9	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	21	-351	-1	5	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1H	21	-351	1	5	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	21	-581	-0	12	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1J	21	-581	0	12	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1K	21	-581	-0	2	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1L	21	-581	0	2	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1M	21	-234	-0	12	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	21	-234	0	12	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	21	-234	-0	2	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	21	-234	0	2	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
2	21	-606	0	10	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1A	42	-462	-1	9	0	-2	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1B	42	-462	1	9	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.01	
1C	42	-462	-1	5	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1D	42	-462	1	5	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.01	
1E	42	-350	-1	9	0	-2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1F	42	-350	1	9	0	-2	0	1	0.00	0.02	0.01	
1G	42	-350	-1	5	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1H	42	-350	1	5	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.01	
1I	42	-580	-0	12	0	-3	0	1				

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ_{\min} .	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-464	-2	0	1	0.9703	0.9861	0.9840	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-464	-2	-0	1	0.9703	0.9861	0.9840	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-464	-1	0	1	0.9703	0.9882	0.9840	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-464	-1	-0	1	0.9703	0.9882	0.9840	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1E	-352	-2	0	1	0.9703	0.9895	0.9878	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28

1F	-352	-2	-0	1	0.9703	0.9895	0.9878	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	28
1G	-352	-1	0	1	0.9703	0.9911	0.9878	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	28
1H	-352	-1	-0	1	0.9703	0.9911	0.9878	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	28
1I	-582	-3	0	1	0.9703	0.9815	1.0121	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	28
1J	-582	-3	-0	1	0.9703	0.9815	1.0121	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	28
1K	-582	-1	0	1	0.9703	0.9929	1.0121	--	--	0.04	--	0.04	Snell.	'zx'='	28
1L	-582	-1	-0	1	0.9703	0.9929	1.0121	--	--	0.04	--	0.04	Snell.	'zx'='	28
1M	-234	-3	0	1	0.9703	0.9926	1.0049	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	28
1N	-234	-3	-0	1	0.9703	0.9926	1.0049	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	28
1O	-234	-1	0	1	0.9703	0.9971	1.0049	--	--	0.02	--	0.02	Snell.	'zx'='	28
1P	-234	-1	-0	1	0.9703	0.9971	1.0049	--	--	0.02	--	0.02	Snell.	'zx'='	28
2	-607	-2	0	1	0.9703	0.9829	1.0419	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	28

ASTA NUM. 115
NI 160
NF 159
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----	-----		
	cm	daN			daN*m							
1A	0	73	-0	33	0	7	0	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	73	0	33	0	7	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	73	-0	30	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	73	0	30	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	185	-0	33	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	185	0	33	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1G	0	185	-0	30	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	185	0	30	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1I	0	-25	-0	35	0	7	0	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	-25	0	35	0	7	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-25	-0	28	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-25	0	28	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	283	-0	35	0	7	0	1	0.01	0.02	0.03	
1N	0	283	0	35	0	7	-0	1	0.01	0.02	0.03	
1O	0	283	-0	28	0	6	0	1	0.01	0.02	0.03	
1P	0	283	0	28	0	6	-0	1	0.01	0.02	0.03	
2	0	192	0	47	0	9	0	1	0.01	0.01	0.05	
1A	21	74	-0	33	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	21	74	0	33	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1C	21	74	-0	30	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	21	74	0	30	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1E	21	186	-0	33	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1F	21	186	0	33	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1G	21	186	-0	30	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1H	21	186	0	30	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1I	21	-24	-0	35	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1J	21	-24	0	35	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1K	21	-24	-0	28	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1L	21	-24	0	28	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1M	21	284	-0	35	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1N	21	284	0	35	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1O	21	284	-0	28	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1P	21	284	0	28	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
2	21	193	0	47	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	75	-0	33	0	-7	0	1	0.01	0.00	0.03	
1B	42	75	0	33	0	-7	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1C	42	75	-0	30	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1D	42	75	0	30	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1E	42	187	-0	33	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1F	42	187	0	33	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1G	42	187	-0	30	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1H	42	187	0	30	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1I	42	-23	-0	35	0	-7	0	1	0.01	0.00	0.04	
1J	42	-23	0	35	0	-7	-0	1	0.01	0.00	0.04	
1K	42	-23	-0	28	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1L	42	-23	0	28	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1M	42	285	-0	35	0	-7	0	1	0.01	0.02	0.04	
1N	42	285	0	35	0	-7	-0	1	0.01	0.02	0.04	
1O	42	285	-0	28	0	-6	0	1	0.01	0.02	0.03	
1P	42	285	0	28	0	-6	-0	1	0.01	0.02	0.03	
2	42	194	0	47	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

1I	-25	-7	0	1	0.9703	0.9991	1.0004	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1J	-25	-7	-0	1	0.9703	0.9991	1.0004	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1K	-25	-6	0	1	0.9703	0.9991	1.0004	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1L	-25	-6	-0	1	0.9703	0.9991	1.0004	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28

ASTA NUM. 116
NI 162
NF 161
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----	-----	-----	
	cm	daN			daN*m							

1A	0	641	-0	53	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05
1B	0	641	0	53	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1C	0	641	-0	50	0	10	0	1	0.01	0.04	0.05
1D	0	641	0	50	0	10	-0	1	0.01	0.04	0.05
1E	0	747	-0	53	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05
1F	0	747	0	53	0	11	-0	1	0.01	0.05	0.05
1G	0	747	-0	50	0	10	0	1	0.01	0.05	0.05
1H	0	747	0	50	0	10	-0	1	0.01	0.05	0.05
1I	0	551	-0	55	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05
1J	0	551	0	55	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1K	0	551	-0	49	0	10	0	1	0.01	0.04	0.05
1L	0	551	0	49	0	10	-0	1	0.01	0.04	0.05
1M	0	836	-0	55	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05
1N	0	836	0	55	0	11	-0	1	0.01	0.05	0.05
1O	0	836	-0	49	0	10	0	1	0.01	0.05	0.05
1P	0	836	0	49	0	10	-0	1	0.01	0.05	0.05
2	0	1032	-0	77	0	16	0	1	0.02	0.07	0.07

1A	21	642	-0	53	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1B	21	642	0	53	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1C	21	642	-0	50	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1D	21	642	0	50	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1E	21	748	-0	53	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1F	21	748	0	53	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1G	21	748	-0	50	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1H	21	748	0	50	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1I	21	552	-0	55	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1J	21	552	0	55	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1K	21	552	-0	49	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1L	21	552	0	49	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1M	21	837	-0	55	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1N	21	837	0	55	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1O	21	837	-0	49	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1P	21	837	0	49	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
2	21	1033	-0	77	0	-1	0	1	0.02	0.07	0.00

1A	42	643	-0	53	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06
1B	42	643	0	53	0	-12	-0	1	0.01	0.04	0.06
1C	42	643	-0	50	0	-11	0	1	0.01	0.04	0.05
1D	42	643	0	50	0	-11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1E	42	749	-0	53	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06
1F	42	749	0	53	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06
1G	42	749	-0	50	0	-11	0	1	0.01	0.05	0.05
1H	42	749	0	50	0	-11	-0	1	0.01	0.05	0.05
1I	42	553	-0	55	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06
1J	42	553	0	55	0	-12	-0	1	0.01	0.04	0.06
1K	42	553	-0	49	0	-11	0	1	0.01	0.04	0.05
1L	42	553	0	49	0	-11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1M	42	838	-0	55	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06
1N	42	838	0	55	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06
1O	42	838	-0	49	0	-11	0	1	0.01	0.05	0.05
1P	42	838	0	49	0	-11	-0	1	0.01	0.05	0.05
2	42	1034	-0	77	0	-17	0	1	0.02	0.07	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 117 NI 164 NF 163 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN	daN					

1A	0	1054	-3	75	0	17	1	1	0.02	0.07	0.08
1B	0	1054	3	75	0	17	-1	1	0.02	0.07	0.08
1C	0	1054	-3	73	0	16	1	1	0.02	0.07	0.08
1D	0	1054	3	73	0	16	-1	1	0.02	0.07	0.08
1E	0	1160	-3	75	0	17	1	1	0.02	0.08	0.08
1F	0	1160	3	75	0	17	-1	1	0.02	0.08	0.08
1G	0	1160	-3	73	0	16	1	1	0.02	0.08	0.08
1H	0	1160	3	73	0	16	-1	1	0.02	0.08	0.08
1I	0	956	-2	76	0	17	1	1	0.02	0.06	0.08
1J	0	956	2	76	0	17	-1	1	0.02	0.06	0.08
1K	0	956	-2	72	0	16	1	1	0.02	0.06	0.08
1L	0	956	2	72	0	16	-1	1	0.02	0.06	0.08
1M	0	1258	-2	76	0	17	1	1	0.02	0.08	0.08
1N	0	1258	2	76	0	17	-1	1	0.02	0.08	0.08
1O	0	1258	-2	72	0	16	1	1	0.02	0.08	0.08
1P	0	1258	2	72	0	16	-1	1	0.02	0.08	0.08
2	0	1646	-0	110	0	25	0	1	0.02	0.11	0.12

1A	21	1055	-3	75	0	1	1	1	0.02	0.07	0.00
1B	21	1055	3	75	0	1	-1	1	0.02	0.07	0.00
1C	21	1055	-3	73	0	1	1	1	0.02	0.07	0.00
1D	21	1055	3	73	0	1	-1	1	0.02	0.07	0.00
1E	21	1161	-3	75	0	1	1	1	0.02	0.08	0.00
1F	21	1161	3	75	0	1	-1	1	0.02	0.08	0.00
1G	21	1161	-3	73	0	1	1	1	0.02	0.08	0.00

1H	21	1161	3	73	0	1	-1	1	0.02	0.08	0.00
1I	21	957	-2	76	0	1	0	1	0.02	0.06	0.00
1J	21	957	2	76	0	1	-0	1	0.02	0.06	0.00
1K	21	957	-2	72	0	1	0	1	0.02	0.06	0.00
1L	21	957	2	72	0	1	-0	1	0.02	0.06	0.00
1M	21	1259	-2	76	0	1	0	1	0.02	0.08	0.00
1N	21	1259	2	76	0	1	-0	1	0.02	0.08	0.00
1O	21	1259	-2	72	0	1	0	1	0.02	0.08	0.00
1P	21	1259	2	72	0	1	-0	1	0.02	0.08	0.00
2	21	1647	-0	110	0	1	0	1	0.02	0.11	0.01
1A	42	1056	-3	75	0	-15	0	1	0.02	0.07	0.07
1B	42	1056	3	75	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07
1C	42	1056	-3	73	0	-14	0	1	0.02	0.07	0.07
1D	42	1056	3	73	0	-14	-0	1	0.02	0.07	0.07
1E	42	1162	-3	75	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07
1F	42	1162	3	75	0	-15	-0	1	0.02	0.08	0.07
1G	42	1162	-3	73	0	-14	0	1	0.02	0.08	0.07
1H	42	1162	3	73	0	-14	-0	1	0.02	0.08	0.07
1I	42	958	-2	76	0	-15	0	1	0.02	0.06	0.07
1J	42	958	2	76	0	-15	-0	1	0.02	0.06	0.07
1K	42	958	-2	72	0	-14	0	1	0.02	0.06	0.07
1L	42	958	2	72	0	-14	-0	1	0.02	0.06	0.07
1M	42	1260	-2	76	0	-15	0	1	0.02	0.08	0.07
1N	42	1260	2	76	0	-15	-0	1	0.02	0.08	0.07
1O	42	1260	-2	72	0	-14	0	1	0.02	0.08	0.07
1P	42	1260	2	72	0	-14	-0	1	0.02	0.08	0.07
2	42	1648	-0	110	0	-22	0	1	0.02	0.11	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 118 NI 166 NF 165 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-4454	-5	2	0	0	2	1	0.00	0.29	0.01	
1B	0	-4454	5	2	0	0	-2	1	0.00	0.29	0.01	
1C	0	-4454	-5	-5	0	-1	2	1	0.00	0.29	0.01	
1D	0	-4454	5	-5	0	-1	-2	1	0.00	0.29	0.01	
1E	0	-4156	-5	2	0	0	2	1	0.00	0.27	0.01	
1F	0	-4156	5	2	0	0	-2	1	0.00	0.27	0.01	
1G	0	-4156	-5	-5	0	-1	2	1	0.00	0.27	0.01	
1H	0	-4156	5	-5	0	-1	-2	1	0.00	0.27	0.01	
1I	0	-4698	-2	7	0	1	1	1	0.00	0.31	0.01	
1J	0	-4698	2	7	0	1	-1	1	0.00	0.31	0.01	
1K	0	-4698	-2	-10	0	-2	1	1	0.00	0.31	0.01	
1L	0	-4698	2	-10	0	-2	-1	1	0.00	0.31	0.01	
1M	0	-3912	-2	7	0	1	1	1	0.00	0.25	0.01	
1N	0	-3912	2	7	0	1	-1	1	0.00	0.25	0.01	
1O	0	-3912	-2	-10	0	-2	1	1	0.00	0.25	0.01	
1P	0	-3912	2	-10	0	-2	-1	1	0.00	0.25	0.01	
2	0	-6402	-0	-2	0	-0	0	1	0.00	0.42	0.00	
1A	21	-4453	-5	2	0	0	1	1	0.00	0.29	0.00	
1B	21	-4453	5	2	0	0	-1	1	0.00	0.29	0.00	
1C	21	-4453	-5	-5	0	0	1	1	0.00	0.29	0.00	
1D	21	-4453	5	-5	0	0	-1	1	0.00	0.29	0.00	
1E	21	-4155	-5	2	0	0	1	1	0.00	0.27	0.00	
1F	21	-4155	5	2	0	0	-1	1	0.00	0.27	0.00	
1G	21	-4155	-5	-5	0	0	1	1	0.00	0.27	0.00	
1H	21	-4155	5	-5	0	0	-1	1	0.00	0.27	0.00	
1I	21	-4697	-2	7	0	-0	0	1	0.00	0.31	0.00	
1J	21	-4697	2	7	0	-0	-0	1	0.00	0.31	0.00	
1K	21	-4697	-2	-10	0	0	0	1	0.00	0.31	0.00	
1L	21	-4697	2	-10	0	0	-0	1	0.00	0.31	0.00	
1M	21	-3911	-2	7	0	-0	0	1	0.00	0.25	0.00	
1N	21	-3911	2	7	0	-0	-0	1	0.00	0.25	0.00	
1O	21	-3911	-2	-10	0	0	0	1	0.00	0.25	0.00	
1P	21	-3911	2	-10	0	0	-0	1	0.00	0.25	0.00	
2	21	-6401	-0	-2	0	0	0	1	0.00	0.42	0.00	
1A	42	-4452	-5	2	0	-0	-1	1	0.00	0.29	0.00	
1B	42	-4452	5	2	0	-0	1	1	0.00	0.29	0.00	
1C	42	-4452	-5	-5	0	1	-1	1	0.00	0.29	0.01	
1D	42	-4452	5	-5	0	1	1	1	0.00	0.29	0.01	
1E	42	-4154	-5	2	0	-0	-1	1	0.00	0.27	0.00	
1F	42	-4154	5	2	0	-0	1	1	0.00	0.27	0.00	
1G	42	-4154	-5	-5	0	1	-1	1	0.00	0.27	0.01	
1H	42	-4154	5	-5	0	1	1	1	0.00	0.27	0.01	
1I	42	-4696	-2	7	0	-2	-0	1	0.00	0.31	0.01	
1J	42	-4696	2	7	0	-2	0	1	0.00	0.31	0.01	
1K	42	-4696	-2	-10	0	3	-0	1	0.00	0.31	0.01	
1L	42	-4696	2	-10	0	3	0	1	0.00	0.31	0.01	
1M	42	-3910	-2	7	0	-2	-0	1	0.00	0.25	0.01	
1N	42	-3910	2	7	0	-2	0	1	0.00	0.25	0.01	

1O	42	-3910	-2	-10	0	3	-0	1	0.00	0.25	0.01
1P	42	-3910	2	-10	0	3	0	1	0.00	0.25	0.01
2	42	-6400	-0	-2	0	1	0	1	0.00	0.42	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-4454	0	2	1	0.9703	0.8597	0.9234	--	--	0.30	--	0.31	Snell. 'zx'= 28
1B	-4454	0	-2	1	0.9703	0.8597	0.9234	--	--	0.30	--	0.31	Snell. 'zx'= 28
1C	-4454	1	2	1	0.9703	0.8930	0.9234	--	--	0.30	--	0.31	Snell. 'zx'= 28
1D	-4454	1	-2	1	0.9703	0.8930	0.9234	--	--	0.30	--	0.31	Snell. 'zx'= 28
1E	-4156	0	2	1	0.9703	0.8691	0.9285	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 28
1F	-4156	0	-2	1	0.9703	0.8691	0.9285	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 28
1G	-4156	1	2	1	0.9703	0.9002	0.9285	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 28
1H	-4156	1	-2	1	0.9703	0.9002	0.9285	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 28
1I	-4698	-2	1	1	0.9703	0.8561	0.8912	--	--	0.31	--	0.32	Snell. 'zx'= 28
1J	-4698	-2	-1	1	0.9703	0.8561	0.8912	--	--	0.31	--	0.32	Snell. 'zx'= 28
1K	-4698	3	1	1	0.9703	0.8809	0.8912	--	--	0.31	--	0.33	Snell. 'zx'= 28
1L	-4698	3	-1	1	0.9703	0.8809	0.8912	--	--	0.31	--	0.33	Snell. 'zx'= 28
1M	-3912	-2	1	1	0.9703	0.8802	0.9095	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 28
1N	-3912	-2	-1	1	0.9703	0.8802	0.9095	--	--	0.26	--	0.27	Snell. 'zx'= 28
1O	-3912	3	1	1	0.9703	0.9008	0.9095	--	--	0.26	--	0.28	Snell. 'zx'= 28
1P	-3912	3	-1	1	0.9703	0.9008	0.9095	--	--	0.26	--	0.28	Snell. 'zx'= 28
2	-6402	1	0	1	0.9703	0.8993	1.4419	--	--	0.43	--	0.43	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 119 NI 11 NF 167 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-284	-20	35	0	3	6	1	0.01	0.02	0.03	
1B	0	-284	20	35	0	3	-6	1	0.01	0.02	0.03	
1C	0	-284	-20	31	0	2	6	1	0.01	0.02	0.03	
1D	0	-284	20	31	0	2	-6	1	0.01	0.02	0.03	
1E	0	-255	-20	35	0	3	6	1	0.01	0.02	0.03	
1F	0	-255	20	35	0	3	-6	1	0.01	0.02	0.03	
1G	0	-255	-20	31	0	2	6	1	0.01	0.02	0.03	
1H	0	-255	20	31	0	2	-6	1	0.01	0.02	0.03	
1I	0	-288	-13	41	0	5	4	1	0.01	0.02	0.02	
1J	0	-288	13	41	0	5	-4	1	0.01	0.02	0.02	
1K	0	-288	-13	26	0	1	4	1	0.01	0.02	0.02	
1L	0	-288	13	26	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.02	
1M	0	-251	-13	41	0	5	4	1	0.01	0.02	0.02	
1N	0	-251	13	41	0	5	-4	1	0.01	0.02	0.02	
1O	0	-251	-13	26	0	1	4	1	0.01	0.02	0.02	
1P	0	-251	13	26	0	1	-4	1	0.01	0.02	0.02	
2	0	-401	-0	49	0	4	0	1	0.01	0.03	0.02	
1A	21	-283	-20	35	0	-4	2	1	0.01	0.02	0.02	
1B	21	-283	20	35	0	-4	-2	1	0.01	0.02	0.02	
1C	21	-283	-20	31	0	-4	2	1	0.01	0.02	0.02	
1D	21	-283	20	31	0	-4	-2	1	0.01	0.02	0.02	
1E	21	-254	-20	35	0	-4	2	1	0.01	0.02	0.02	
1F	21	-254	20	35	0	-4	-2	1	0.01	0.02	0.02	
1G	21	-254	-20	31	0	-4	2	1	0.01	0.02	0.02	
1H	21	-254	20	31	0	-4	-2	1	0.01	0.02	0.02	
1I	21	-287	-13	41	0	-4	1	1	0.01	0.02	0.02	
1J	21	-287	13	41	0	-4	-1	1	0.01	0.02	0.02	
1K	21	-287	-13	26	0	-5	1	1	0.01	0.02	0.02	
1L	21	-287	13	26	0	-5	-1	1	0.01	0.02	0.02	
1M	21	-250	-13	41	0	-4	1	1	0.01	0.02	0.02	
1N	21	-250	13	41	0	-4	-1	1	0.01	0.02	0.02	
1O	21	-250	-13	26	0	-5	1	1	0.01	0.02	0.02	
1P	21	-250	13	26	0	-5	-1	1	0.01	0.02	0.02	
2	21	-400	-0	49	0	-6	0	1	0.01	0.03	0.03	
1A	42	-283	-20	35	0	-12	-3	1	0.01	0.02	0.06	
1B	42	-283	20	35	0	-12	3	1	0.01	0.02	0.06	
1C	42	-283	-20	31	0	-11	-3	1	0.01	0.02	0.05	
1D	42	-283	20	31	0	-11	3	1	0.01	0.02	0.05	
1E	42	-253	-20	35	0	-12	-3	1	0.01	0.02	0.06	
1F	42	-253	20	35	0	-12	3	1	0.01	0.02	0.06	
1G	42	-253	-20	31	0	-11	-3	1	0.01	0.02	0.05	
1H	42	-253	20	31	0	-11	3	1	0.01	0.02	0.05	
1I	42	-286	-13	41	0	-12	-2	1	0.01	0.02	0.06	
1J	42	-286	13	41	0	-12	2	1	0.01	0.02	0.06	
1K	42	-286	-13	26	0	-10	-2	1	0.01	0.02	0.05	
1L	42	-286	13	26	0	-10	2	1	0.01	0.02	0.05	
1M	42	-249	-13	41	0	-12	-2	1	0.01	0.02	0.06	
1N	42	-249	13	41	0	-12	2	1	0.01	0.02	0.06	
1O	42	-249	-13	26	0	-10	-2	1	0.01	0.02	0.05	
1P	42	-249	13	26	0	-10	2	1	0.01	0.02	0.05	
2	42	-399	-0	49	0	-17	0	1	0.01	0.03	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-284	-12	6	1	0.9703	0.9957	0.9943	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'=' 28
1B	-284	-12	-6	1	0.9703	0.9957	0.9943	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'=' 28
1C	-284	-11	6	1	0.9703	0.9965	0.9943	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'=' 28
1D	-284	-11	-6	1	0.9703	0.9965	0.9943	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'=' 28
1E	-255	-12	6	1	0.9703	0.9961	0.9949	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'=' 28
1F	-255	-12	-6	1	0.9703	0.9961	0.9949	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'=' 28
1G	-255	-11	6	1	0.9703	0.9968	0.9949	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'=' 28
1H	-255	-11	-6	1	0.9703	0.9968	0.9949	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'=' 28
1I	-288	-12	4	1	0.9703	0.9949	0.9942	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'=' 28
1J	-288	-12	-4	1	0.9703	0.9949	0.9942	--	--	0.02	--	0.10	Snell. 'zx'=' 28
1K	-288	-10	4	1	0.9703	0.9974	0.9942	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'=' 28
1L	-288	-10	-4	1	0.9703	0.9974	0.9942	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'=' 28
1M	-251	-12	4	1	0.9703	0.9955	0.9949	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'=' 28
1N	-251	-12	-4	1	0.9703	0.9955	0.9949	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'=' 28
1O	-251	-10	4	1	0.9703	0.9977	0.9949	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'=' 28
1P	-251	-10	-4	1	0.9703	0.9977	0.9949	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'=' 28
2	-401	-17	0	1	0.9703	0.9944	1.0015	--	--	0.03	--	0.11	Snell. 'zx'=' 28

ASTA NUM. 120
NI 169
NF 168
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	548	-1	-51	0	-10	0	1	0.01	0.04	0.05	
1B	0	548	1	-51	0	-10	-0	1	0.01	0.04	0.05	
1C	0	548	-1	-73	0	-15	0	1	0.02	0.04	0.07	
1D	0	548	1	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.04	0.07	
1E	0	776	-1	-51	0	-10	0	1	0.01	0.05	0.05	
1F	0	776	1	-51	0	-10	-0	1	0.01	0.05	0.05	
1G	0	776	-1	-73	0	-15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1H	0	776	1	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1I	0	619	-0	-58	0	-12	0	1	0.01	0.04	0.06	
1J	0	619	0	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1K	0	619	-0	-67	0	-14	0	1	0.02	0.04	0.07	
1L	0	619	0	-67	0	-14	-0	1	0.02	0.04	0.07	
1M	0	705	-0	-58	0	-12	0	1	0.01	0.05	0.06	
1N	0	705	0	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1O	0	705	-0	-67	0	-14	0	1	0.02	0.05	0.07	
1P	0	705	0	-67	0	-14	-0	1	0.02	0.05	0.07	
2	0	981	-0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.06	0.09	
1A	21	549	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1B	21	549	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1C	21	549	-1	-73	0	0	-0	1	0.02	0.04	0.00	
1D	21	549	1	-73	0	0	0	1	0.02	0.04	0.00	
1E	21	776	-1	-51	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1F	21	776	1	-51	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1G	21	776	-1	-73	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00	
1H	21	776	1	-73	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00	
1I	21	620	-0	-58	0	0	-0	1	0.01	0.04	0.00	
1J	21	620	0	-58	0	0	0	1	0.01	0.04	0.00	
1K	21	620	-0	-67	0	0	-0	1	0.02	0.04	0.00	
1L	21	620	0	-67	0	0	0	1	0.02	0.04	0.00	
1M	21	706	-0	-58	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1N	21	706	0	-58	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1O	21	706	-0	-67	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00	
1P	21	706	0	-67	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00	
2	21	982	-0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
1A	42	550	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.04	0.05	
1B	42	550	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05	
1C	42	550	-1	-73	0	16	-0	1	0.02	0.04	0.08	
1D	42	550	1	-73	0	16	0	1	0.02	0.04	0.08	
1E	42	777	-1	-51	0	11	-0	1	0.01	0.05	0.05	
1F	42	777	1	-51	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05	
1G	42	777	-1	-73	0	16	-0	1	0.02	0.05	0.08	
1H	42	777	1	-73	0	16	0	1	0.02	0.05	0.08	
1I	42	621	-0	-58	0	12	-0	1	0.01	0.04	0.06	
1J	42	621	0	-58	0	12	0	1	0.01	0.04	0.06	
1K	42	621	-0	-67	0	14	-0	1	0.02	0.04	0.07	
1L	42	621	0	-67	0	14	0	1	0.02	0.04	0.07	
1M	42	706	-0	-58	0	12	-0	1	0.01	0.05	0.06	
1N	42	706	0	-58	0	12	0	1	0.01	0.05	0.06	
1O	42	706	-0	-67	0	14	-0	1	0.02	0.05	0.07	
1P	42	706	0	-67	0	14	0	1	0.02	0.05	0.07	
2	42	984	-0	-92	0	20	-0	1	0.02	0.06	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 121
NI 171
NF 170
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	801	-1	-52	0	-11	0	1	0.01	0.05	0.05	
1B	0	801	1	-52	0	-11	-0	1	0.01	0.05	0.05	
1C	0	801	-1	-76	0	-16	0	1	0.02	0.05	0.08	
1D	0	801	1	-76	0	-16	-0	1	0.02	0.05	0.08	
1E	0	1149	-1	-52	0	-11	0	1	0.01	0.07	0.05	
1F	0	1149	1	-52	0	-11	-0	1	0.01	0.07	0.05	
1G	0	1149	-1	-76	0	-16	0	1	0.02	0.07	0.08	
1H	0	1149	1	-76	0	-16	-0	1	0.02	0.07	0.08	
1I	0	909	-0	-59	0	-12	0	1	0.01	0.06	0.06	
1J	0	909	0	-59	0	-12	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1K	0	909	-0	-69	0	-14	0	1	0.02	0.06	0.07	
1L	0	909	0	-69	0	-14	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1M	0	1041	-0	-59	0	-12	0	1	0.01	0.07	0.06	
1N	0	1041	0	-59	0	-12	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1O	0	1041	-0	-69	0	-14	0	1	0.02	0.07	0.07	
1P	0	1041	0	-69	0	-14	-0	1	0.02	0.07	0.07	
2	0	1445	-0	-95	0	-20	-0	1	0.02	0.09	0.09	
1A	21	802	-1	-52	0	0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1B	21	802	1	-52	0	0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1C	21	802	-1	-76	0	0	0	1	0.02	0.05	0.00	
1D	21	802	1	-76	0	0	-0	1	0.02	0.05	0.00	
1E	21	1150	-1	-52	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1F	21	1150	1	-52	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1G	21	1150	-1	-76	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1H	21	1150	1	-76	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1I	21	910	-0	-59	0	0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1J	21	910	0	-59	0	0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1K	21	910	-0	-69	0	0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1L	21	910	0	-69	0	0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
1M	21	1042	-0	-59	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1N	21	1042	0	-59	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
1O	21	1042	-0	-69	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1P	21	1042	0	-69	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
2	21	1446	-0	-95	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00	
1A	42	803	-1	-52	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05	
1B	42	803	1	-52	0	11	-0	1	0.01	0.05	0.05	
1C	42	803	-1	-76	0	16	0	1	0.02	0.05	0.08	
1D	42	803	1	-76	0	16	-0	1	0.02	0.05	0.08	
1E	42	1151	-1	-52	0	11	0	1	0.01	0.07	0.05	
1F	42	1151	1	-52	0	11	-0	1	0.01	0.07	0.05	
1G	42	1151	-1	-76	0	16	0	1	0.02	0.07	0.08	
1H	42	1151	1	-76	0	16	-0	1	0.02	0.07	0.08	
1I	42	911	-0	-59	0	13	0	1	0.01	0.06	0.06	
1J	42	911	0	-59	0	13	-0	1	0.01	0.06	0.06	
1K	42	911	-0	-69	0	15	0	1	0.02	0.06	0.07	
1L	42	911	0	-69	0	15	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1M	42	1043	-0	-59	0	13	0	1	0.01	0.07	0.06	
1N	42	1043	0	-59	0	13	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1O	42	1043	-0	-69	0	15	0	1	0.02	0.07	0.07	
1P	42	1043	0	-69	0	15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
2	42	1448	-0	-95	0	20	-0	1	0.02	0.09	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	--	--										
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 122 NI 173 NF 172 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	1026	-1	-58	0	-12	0	1	0.01	0.07	0.06	
1B	0	1026	1	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.07	0.06	
1C	0	1026	-1	-84	0	-18	0	1	0.02	0.07	0.08	
1D	0	1026	1	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.07	0.08	
1E	0	1476	-1	-58	0	-12	0	1	0.01	0.10	0.06	
1F	0	1476	1	-58	0	-12	-0	1	0.01	0.10	0.06	
1G	0	1476	-1	-84	0	-18	0	1	0.02	0.10	0.08	
1H	0	1476	1	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.10	0.08	
1I	0	1165	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.08	0.07	
1J	0	1165	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.08	0.07	
1K	0	1165	-0	-77	0	-16	0	1	0.02	0.08	0.08	
1L	0	1165	0	-77	0	-16	-0	1	0.02	0.08	0.08	
1M	0	1337	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.09	0.07	
1N	0	1337	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.09	0.07	
1O	0	1337	-0	-77	0	-16	0	1	0.02	0.09	0.08	
1P	0	1337	0	-77	0	-16	-0	1	0.02	0.09	0.08	
2	0	1855	-0	-106	0	-22	-0	1	0.02	0.12	0.11	
1A	21	1027	-1	-58	0	0	0	1	0.01	0.07	0.00	

1B	21	1027	1	-58	0	0	-0	1	0.01	0.07	0.00
1C	21	1027	-1	-84	0	0	0	1	0.02	0.07	0.00
1D	21	1027	1	-84	0	0	-0	1	0.02	0.07	0.00
1E	21	1476	-1	-58	0	0	0	1	0.01	0.10	0.00
1F	21	1476	1	-58	0	0	-0	1	0.01	0.10	0.00
1G	21	1476	-1	-84	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00
1H	21	1476	1	-84	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1I	21	1166	-0	-66	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00
1J	21	1166	0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00
1K	21	1166	-0	-77	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00
1L	21	1166	0	-77	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1M	21	1337	-0	-66	0	0	0	1	0.01	0.09	0.00
1N	21	1337	0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.09	0.00
1O	21	1337	-0	-77	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00
1P	21	1337	0	-77	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00
2	21	1856	-0	-106	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00

1A	42	1027	-1	-58	0	12	0	1	0.01	0.07	0.06
1B	42	1027	1	-58	0	12	-0	1	0.01	0.07	0.06
1C	42	1027	-1	-84	0	18	0	1	0.02	0.07	0.09
1D	42	1027	1	-84	0	18	-0	1	0.02	0.07	0.09
1E	42	1477	-1	-58	0	12	0	1	0.01	0.10	0.06
1F	42	1477	1	-58	0	12	-0	1	0.01	0.10	0.06
1G	42	1477	-1	-84	0	18	0	1	0.02	0.10	0.09
1H	42	1477	1	-84	0	18	-0	1	0.02	0.10	0.09
1I	42	1166	-0	-66	0	14	0	1	0.01	0.08	0.07
1J	42	1166	0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.08	0.07
1K	42	1166	-0	-77	0	16	0	1	0.02	0.08	0.08
1L	42	1166	0	-77	0	16	-0	1	0.02	0.08	0.08
1M	42	1338	-0	-66	0	14	0	1	0.01	0.09	0.07
1N	42	1338	0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.09	0.07
1O	42	1338	-0	-77	0	16	0	1	0.02	0.09	0.08
1P	42	1338	0	-77	0	16	-0	1	0.02	0.09	0.08
2	42	1857	-0	-106	0	22	-0	1	0.02	0.12	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 123	NI 175	NF 174	Lungh.	42.0 cm	SEZ.	6	Rc	B=	4.0	H=	4.0	s=	0.4	t=	0.4 cm
	Sollecitazioni di calcolo e di verifica							Indici <= 1 : VERIFICATO							

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
cm		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	1263	-1	-62	0	-13	0	1	0.01	0.08	0.06
1B	0	1263	1	-62	0	-13	-0	1	0.01	0.08	0.06
1C	0	1263	-1	-89	0	-19	0	1	0.02	0.08	0.09
1D	0	1263	1	-89	0	-19	-0	1	0.02	0.08	0.09
1E	0	1805	-1	-62	0	-13	0	1	0.01	0.12	0.06
1F	0	1805	1	-62	0	-13	-0	1	0.01	0.12	0.06
1G	0	1805	-1	-89	0	-19	0	1	0.02	0.12	0.09
1H	0	1805	1	-89	0	-19	-0	1	0.02	0.12	0.09
1I	0	1430	-0	-70	0	-15	0	1	0.02	0.09	0.07
1J	0	1430	0	-70	0	-15	-0	1	0.02	0.09	0.07
1K	0	1430	-0	-81	0	-17	0	1	0.02	0.09	0.08
1L	0	1430	0	-81	0	-17	-0	1	0.02	0.09	0.08
1M	0	1638	-0	-70	0	-15	0	1	0.02	0.11	0.07
1N	0	1638	0	-70	0	-15	-0	1	0.02	0.11	0.07
1O	0	1638	-0	-81	0	-17	0	1	0.02	0.11	0.08
1P	0	1638	0	-81	0	-17	-0	1	0.02	0.11	0.08
2	0	2276	0	-112	0	-23	-0	1	0.03	0.15	0.11

1A	21	1264	-1	-62	0	0	0	1	0.01	0.08	0.00
1B	21	1264	1	-62	0	0	-0	1	0.01	0.08	0.00
1C	21	1264	-1	-89	0	0	0	1	0.02	0.08	0.00
1D	21	1264	1	-89	0	0	-0	1	0.02	0.08	0.00
1E	21	1806	-1	-62	0	0	0	1	0.01	0.12	0.00
1F	21	1806	1	-62	0	0	-0	1	0.01	0.12	0.00
1G	21	1806	-1	-89	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00
1H	21	1806	1	-89	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00
1I	21	1431	-0	-70	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00
1J	21	1431	0	-70	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00
1K	21	1431	-0	-81	0	0	0	1	0.02	0.09	0.00
1L	21	1431	0	-81	0	0	-0	1	0.02	0.09	0.00
1M	21	1639	-0	-70	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00
1N	21	1639	0	-70	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1O	21	1639	-0	-81	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00
1P	21	1639	0	-81	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
2	21	2277	0	-112	0	0	-0	1	0.03	0.15	0.00

1A	42	1265	-1	-62	0	13	0	1	0.01	0.08	0.06
1B	42	1265	1	-62	0	13	-0	1	0.01	0.08	0.06
1C	42	1265	-1	-89	0	19	0	1	0.02	0.08	0.09
1D	42	1265	1	-89	0	19	-0	1	0.02	0.08	0.09
1E	42	1807	-1	-62	0	13	0	1	0.01	0.12	0.06
1F	42	1807	1	-62	0	13	-0	1	0.01	0.12	0.06
1G	42	1807	-1	-89	0	19	0	1	0.02	0.12	0.09
1H	42	1807	1	-89	0	19	-0	1	0.02	0.12	0.09

1I	42	1432	-0	-70	0	15	0	1	0.02	0.09	0.07
1J	42	1432	0	-70	0	15	-0	1	0.02	0.09	0.07
1K	42	1432	-0	-81	0	17	0	1	0.02	0.09	0.08
1L	42	1432	0	-81	0	17	-0	1	0.02	0.09	0.08
1M	42	1640	-0	-70	0	15	0	1	0.02	0.11	0.07
1N	42	1640	0	-70	0	15	-0	1	0.02	0.11	0.07
1O	42	1640	-0	-81	0	17	0	1	0.02	0.11	0.08
1P	42	1640	0	-81	0	17	-0	1	0.02	0.11	0.08
2	42	2278	0	-112	0	24	-0	1	0.03	0.15	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 124 NI 177 NF 176 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						

1A	0	1507	-0	-65	0	-14	0	1	0.01	0.10	0.07
1B	0	1507	0	-65	0	-14	-0	1	0.01	0.10	0.07
1C	0	1507	-0	-92	0	-19	0	1	0.02	0.10	0.09
1D	0	1507	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.10	0.09
1E	0	2125	-0	-65	0	-14	0	1	0.01	0.14	0.07
1F	0	2125	0	-65	0	-14	-0	1	0.01	0.14	0.07
1G	0	2125	-0	-92	0	-19	0	1	0.02	0.14	0.09
1H	0	2125	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.14	0.09
1I	0	1697	-0	-73	0	-15	0	1	0.02	0.11	0.07
1J	0	1697	0	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.11	0.07
1K	0	1697	-0	-84	0	-18	0	1	0.02	0.11	0.08
1L	0	1697	0	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.11	0.08
1M	0	1935	-0	-73	0	-15	0	1	0.02	0.13	0.07
1N	0	1935	0	-73	0	-15	-0	1	0.02	0.13	0.07
1O	0	1935	-0	-84	0	-18	0	1	0.02	0.13	0.08
1P	0	1935	0	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.13	0.08
2	0	2693	0	-117	0	-24	-0	1	0.03	0.18	0.12

1A	21	1508	-0	-65	0	0	0	1	0.01	0.10	0.00
1B	21	1508	0	-65	0	0	-0	1	0.01	0.10	0.00
1C	21	1508	-0	-92	0	0	0	1	0.02	0.10	0.00
1D	21	1508	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.10	0.00
1E	21	2126	-0	-65	0	0	0	1	0.01	0.14	0.00
1F	21	2126	0	-65	0	0	-0	1	0.01	0.14	0.00
1G	21	2126	-0	-92	0	0	0	1	0.02	0.14	0.00
1H	21	2126	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.14	0.00
1I	21	1698	-0	-73	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00
1J	21	1698	0	-73	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1K	21	1698	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.11	0.00
1L	21	1698	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.11	0.00
1M	21	1936	-0	-73	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00
1N	21	1936	0	-73	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1O	21	1936	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00
1P	21	1936	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00
2	21	2694	0	-117	0	0	-0	1	0.03	0.18	0.00

1A	42	1509	-0	-65	0	14	0	1	0.01	0.10	0.07
1B	42	1509	0	-65	0	14	-0	1	0.01	0.10	0.07
1C	42	1509	-0	-92	0	19	0	1	0.02	0.10	0.09
1D	42	1509	0	-92	0	19	-0	1	0.02	0.10	0.09
1E	42	2127	-0	-65	0	14	0	1	0.01	0.14	0.07
1F	42	2127	0	-65	0	14	-0	1	0.01	0.14	0.07
1G	42	2127	-0	-92	0	19	0	1	0.02	0.14	0.09
1H	42	2127	0	-92	0	19	-0	1	0.02	0.14	0.09
1I	42	1699	-0	-73	0	15	0	1	0.02	0.11	0.07
1J	42	1699	0	-73	0	15	-0	1	0.02	0.11	0.07
1K	42	1699	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.11	0.09
1L	42	1699	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.11	0.09
1M	42	1937	-0	-73	0	15	0	1	0.02	0.13	0.07
1N	42	1937	0	-73	0	15	-0	1	0.02	0.13	0.07
1O	42	1937	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.13	0.09
1P	42	1937	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.13	0.09
2	42	2696	0	-117	0	25	0	1	0.03	0.18	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 125 NI 179 NF 178 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											

cm			daN		daN*m						
1A	0	1771	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.12	0.07
1B	0	1771	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.12	0.07
1C	0	1771	-0	-92	0	-19	0	1	0.02	0.12	0.09
1D	0	1771	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.12	0.09
1E	0	2459	-0	-66	0	-14	0	1	0.01	0.16	0.07
1F	0	2459	0	-66	0	-14	-0	1	0.01	0.16	0.07
1G	0	2459	-0	-92	0	-19	0	1	0.02	0.16	0.09
1H	0	2459	0	-92	0	-19	-0	1	0.02	0.16	0.09
1I	0	1979	-0	-74	0	-15	0	1	0.02	0.13	0.07
1J	0	1979	0	-74	0	-15	-0	1	0.02	0.13	0.07
1K	0	1979	-0	-84	0	-18	0	1	0.02	0.13	0.08
1L	0	1979	0	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.13	0.08
1M	0	2251	-0	-74	0	-15	0	1	0.02	0.15	0.07
1N	0	2251	0	-74	0	-15	-0	1	0.02	0.15	0.07
1O	0	2251	-0	-84	0	-18	0	1	0.02	0.15	0.08
1P	0	2251	0	-84	0	-18	-0	1	0.02	0.15	0.08
2	0	3137	-0	-118	0	-25	0	1	0.03	0.20	0.12
1A	21	1772	-0	-66	0	0	0	1	0.01	0.12	0.00
1B	21	1772	0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.12	0.00
1C	21	1772	-0	-92	0	0	0	1	0.02	0.12	0.00
1D	21	1772	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.12	0.00
1E	21	2460	-0	-66	0	0	0	1	0.01	0.16	0.00
1F	21	2460	0	-66	0	0	-0	1	0.01	0.16	0.00
1G	21	2460	-0	-92	0	0	0	1	0.02	0.16	0.00
1H	21	2460	0	-92	0	0	-0	1	0.02	0.16	0.00
1I	21	1980	-0	-74	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00
1J	21	1980	0	-74	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1K	21	1980	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.13	0.00
1L	21	1980	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.13	0.00
1M	21	2252	-0	-74	0	0	0	1	0.02	0.15	0.00
1N	21	2252	0	-74	0	0	-0	1	0.02	0.15	0.00
1O	21	2252	-0	-84	0	0	0	1	0.02	0.15	0.00
1P	21	2252	0	-84	0	0	-0	1	0.02	0.15	0.00
2	21	3138	-0	-118	0	0	-0	1	0.03	0.20	0.00
1A	42	1773	-0	-66	0	14	0	1	0.01	0.12	0.07
1B	42	1773	0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.12	0.07
1C	42	1773	-0	-92	0	20	0	1	0.02	0.12	0.09
1D	42	1773	0	-92	0	20	-0	1	0.02	0.12	0.09
1E	42	2461	-0	-66	0	14	0	1	0.01	0.16	0.07
1F	42	2461	0	-66	0	14	-0	1	0.01	0.16	0.07
1G	42	2461	-0	-92	0	20	0	1	0.02	0.16	0.09
1H	42	2461	0	-92	0	20	-0	1	0.02	0.16	0.09
1I	42	1981	-0	-74	0	16	0	1	0.02	0.13	0.08
1J	42	1981	0	-74	0	16	-0	1	0.02	0.13	0.08
1K	42	1981	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.13	0.09
1L	42	1981	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.13	0.09
1M	42	2253	-0	-74	0	16	0	1	0.02	0.15	0.08
1N	42	2253	0	-74	0	16	-0	1	0.02	0.15	0.08
1O	42	2253	-0	-84	0	18	0	1	0.02	0.15	0.09
1P	42	2253	0	-84	0	18	-0	1	0.02	0.15	0.09
2	42	3140	-0	-118	0	25	-0	1	0.03	0.20	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota			
	--	-----	-----													
	daN	daN*m														
ASTA NUM. 126		NI 181	NF 180	Lungh.	42.0 cm	SEZ.	6	Rc	B=	4.0	H=	4.0	s=	0.4	t=	0.4 cm
		Sollecitazioni di calcolo e di verifica							Indici <= 1 : VERIFICATO							
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota				
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----					
	cm	daN			daN*m											
1A	0	1958	-3	-70	0	-15	1	1	0.02	0.13	0.07					
1B	0	1958	1	-70	0	-15	-0	1	0.02	0.13	0.07					
1C	0	1958	-3	-98	0	-21	1	1	0.02	0.13	0.10					
1D	0	1958	1	-98	0	-21	-0	1	0.02	0.13	0.10					
1E	0	2662	-3	-70	0	-15	1	1	0.02	0.17	0.07					
1F	0	2662	1	-70	0	-15	-0	1	0.02	0.17	0.07					
1G	0	2662	-3	-98	0	-21	1	1	0.02	0.17	0.10					
1H	0	2662	1	-98	0	-21	-0	1	0.02	0.17	0.10					
1I	0	2185	-2	-76	0	-16	0	1	0.02	0.14	0.08					
1J	0	2185	-0	-76	0	-16	-0	1	0.02	0.14	0.08					
1K	0	2185	-2	-91	0	-20	0	1	0.02	0.14	0.10					
1L	0	2185	-0	-91	0	-20	-0	1	0.02	0.14	0.10					
1M	0	2435	-2	-76	0	-16	0	1	0.02	0.16	0.08					
1N	0	2435	-0	-76	0	-16	-0	1	0.02	0.16	0.08					
1O	0	2435	-2	-91	0	-20	0	1	0.02	0.16	0.10					
1P	0	2435	-0	-91	0	-20	-0	1	0.02	0.16	0.10					
2	0	3426	-2	-124	0	-27	0	1	0.03	0.22	0.13					
1A	21	1958	-3	-70	0	-1	0	1	0.02	0.13	0.00					
1B	21	1958	1	-70	0	-1	-0	1	0.02	0.13	0.00					
1C	21	1958	-3	-98	0	-1	0	1	0.02	0.13	0.00					
1D	21	1958	1	-98	0	-1	-0	1	0.02	0.13	0.00					

1E	21	2663	-3	-70	0	-1	0	1	0.02	0.17	0.00
1F	21	2663	1	-70	0	-1	-0	1	0.02	0.17	0.00
1G	21	2663	-3	-98	0	-1	0	1	0.02	0.17	0.00
1H	21	2663	1	-98	0	-1	-0	1	0.02	0.17	0.00
1I	21	2186	-2	-76	0	-0	0	1	0.02	0.14	0.00
1J	21	2186	-0	-76	0	-0	-0	1	0.02	0.14	0.00
1K	21	2186	-2	-91	0	-1	0	1	0.02	0.14	0.00
1L	21	2186	-0	-91	0	-1	-0	1	0.02	0.14	0.00
1M	21	2435	-2	-76	0	-0	0	1	0.02	0.16	0.00
1N	21	2435	-0	-76	0	-0	-0	1	0.02	0.16	0.00
1O	21	2435	-2	-91	0	-1	0	1	0.02	0.16	0.00
1P	21	2435	-0	-91	0	-1	-0	1	0.02	0.16	0.00
2	21	3427	-2	-124	0	-1	-0	1	0.03	0.22	0.01

1A	42	1959	-3	-70	0	14	-0	1	0.02	0.13	0.07
1B	42	1959	1	-70	0	14	0	1	0.02	0.13	0.07
1C	42	1959	-3	-98	0	20	-0	1	0.02	0.13	0.09
1D	42	1959	1	-98	0	20	0	1	0.02	0.13	0.09
1E	42	2663	-3	-70	0	14	-0	1	0.02	0.17	0.07
1F	42	2663	1	-70	0	14	0	1	0.02	0.17	0.07
1G	42	2663	-3	-98	0	20	-0	1	0.02	0.17	0.09
1H	42	2663	1	-98	0	20	0	1	0.02	0.17	0.09
1I	42	2186	-2	-76	0	16	-0	1	0.02	0.14	0.07
1J	42	2186	-0	-76	0	16	-0	1	0.02	0.14	0.07
1K	42	2186	-2	-91	0	18	-0	1	0.02	0.14	0.09
1L	42	2186	-0	-91	0	18	-0	1	0.02	0.14	0.09
1M	42	2436	-2	-76	0	16	-0	1	0.02	0.16	0.07
1N	42	2436	-0	-76	0	16	-0	1	0.02	0.16	0.07
1O	42	2436	-2	-91	0	18	-0	1	0.02	0.16	0.09
1P	42	2436	-0	-91	0	18	-0	1	0.02	0.16	0.09
2	42	3428	-2	-124	0	25	-0	1	0.03	0.22	0.12

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC		Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota			
	--																
	daN		daN*m														
ASTA NUM. 127		NI 183		NF 182	Lungh.	42.0 cm	SEZ.	6	Rc	B=	4.0	H=	4.0	s=	0.4	t=	0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica										Indici <= 1 : VERIFICATO							
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota					
	--																
	cm		daN			daN*m											
1A	0	-495	-1	24	0	5	0	1	0.01	0.03	0.02						
1B	0	-495	1	24	0	5	-0	1	0.01	0.03	0.02						
1C	0	-495	-1	14	0	3	0	1	0.00	0.03	0.01						
1D	0	-495	1	14	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.01						
1E	0	-363	-1	24	0	5	0	1	0.01	0.02	0.02						
1F	0	-363	1	24	0	5	-0	1	0.01	0.02	0.02						
1G	0	-363	-1	14	0	3	0	1	0.00	0.02	0.01						
1H	0	-363	1	14	0	3	-0	1	0.00	0.02	0.01						
1I	0	-456	-0	21	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02						
1J	0	-456	0	21	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02						
1K	0	-456	-0	16	0	3	0	1	0.00	0.03	0.02						
1L	0	-456	0	16	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.02						
1M	0	-403	-0	21	0	4	0	1	0.00	0.03	0.02						
1N	0	-403	0	21	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.02						
1O	0	-403	-0	16	0	3	0	1	0.00	0.03	0.02						
1P	0	-403	0	16	0	3	-0	1	0.00	0.03	0.02						
2	0	-638	0	28	0	6	0	1	0.01	0.04	0.03						
1A	21	-494	-1	24	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00						
1B	21	-494	1	24	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00						
1C	21	-494	-1	14	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00						
1D	21	-494	1	14	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00						
1E	21	-363	-1	24	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00						
1F	21	-363	1	24	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00						
1G	21	-363	-1	14	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00						
1H	21	-363	1	14	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00						
1I	21	-455	-0	21	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00						
1J	21	-455	0	21	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00						
1K	21	-455	-0	16	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00						
1L	21	-455	0	16	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00						
1M	21	-402	-0	21	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00						
1N	21	-402	0	21	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00						
1O	21	-402	-0	16	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00						
1P	21	-402	0	16	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00						
2	21	-637	0	28	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00						
1A	42	-493	-1	24	0	-5	-0	1	0.01	0.03	0.02						
1B	42	-493	1	24	0	-5	0	1	0.01	0.03	0.02						
1C	42	-493	-1	14	0	-3	-0	1	0.00	0.03	0.01						
1D	42	-493	1	14	0	-3	0	1	0.00	0.03	0.01						
1E	42	-362	-1	24	0	-5	-0	1	0.01	0.02	0.02						
1F	42	-362	1	24	0	-5	0	1	0.01	0.02	0.02						
1G	42	-362	-1	14	0	-3	-0	1	0.00	0.02	0.01						
1H	42	-362	1	14	0	-3	0	1	0.00	0.02	0.01						
1I	42	-454	-0	21	0	-5	-0	1	0.00	0.03	0.02						
1J	42	-454	0	21	0	-5	0	1	0.00	0.03	0.02						
1K	42	-454	-0	16	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02						

1L	42	-454	0	16	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
1M	42	-401	-0	21	0	-5	-0	1	0.00	0.03	0.02
1N	42	-401	0	21	0	-5	0	1	0.00	0.03	0.02
1O	42	-401	-0	16	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.02
1P	42	-401	0	16	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.02
2	42	-636	0	28	0	-6	0	1	0.01	0.04	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-495	-5	0	1	0.9703	0.9827	0.9827	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1B	-495	-5	0	1	0.9703	0.9827	0.9844	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 28
1C	-495	-3	0	1	0.9703	0.9829	0.9827	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1D	-495	-3	0	1	0.9703	0.9829	0.9844	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1E	-363	-5	0	1	0.9703	0.9873	0.9873	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1F	-363	-5	0	1	0.9703	0.9873	0.9885	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1G	-363	-3	0	1	0.9703	0.9875	0.9873	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1H	-363	-3	0	1	0.9703	0.9875	0.9885	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-456	-5	0	1	0.9703	0.9841	0.9856	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1J	-456	-5	0	1	0.9703	0.9841	0.9872	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1K	-456	-4	0	1	0.9703	0.9842	0.9856	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1L	-456	-4	0	1	0.9703	0.9842	0.9872	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1M	-403	-5	0	1	0.9703	0.9860	0.9872	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1N	-403	-5	0	1	0.9703	0.9860	0.9887	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1O	-403	-4	0	1	0.9703	0.9860	0.9872	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1P	-403	-4	0	1	0.9703	0.9860	0.9887	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
2	-638	-6	0	1	0.9703	0.9779	1.0112	--	--	0.04	--	0.07	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 128 NI 185 NF 184 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-158	-1	31	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1B	0	-158	1	31	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1C	0	-158	-1	19	0	4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-158	1	19	0	4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	-97	-1	31	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	-97	1	31	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1G	0	-97	-1	19	0	4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1H	0	-97	1	19	0	4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1I	0	-144	-0	28	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1J	0	-144	0	28	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1K	0	-144	-0	22	0	4	0	1	0.01	0.01	0.02	
1L	0	-144	0	22	0	4	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1M	0	-111	-0	28	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1N	0	-111	0	28	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1O	0	-111	-0	22	0	4	0	1	0.01	0.01	0.02	
1P	0	-111	0	22	0	4	-0	1	0.01	0.01	0.02	
2	0	-190	0	37	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	
1A	21	-157	-1	31	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1B	21	-157	1	31	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1C	21	-157	-1	19	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	21	-157	1	19	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	21	-96	-1	31	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1F	21	-96	1	31	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1G	21	-96	-1	19	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	21	-96	1	19	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	21	-143	-0	28	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1J	21	-143	0	28	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1K	21	-143	-0	22	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1L	21	-143	0	22	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1M	21	-110	-0	28	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1N	21	-110	0	28	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1O	21	-110	-0	22	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1P	21	-110	0	22	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
2	21	-189	0	37	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	-156	-1	31	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1B	42	-156	1	31	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1C	42	-156	-1	19	0	-4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1D	42	-156	1	19	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1E	42	-95	-1	31	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1F	42	-95	1	31	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1G	42	-95	-1	19	0	-4	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1H	42	-95	1	19	0	-4	0	1	0.00	0.01	0.02	
1I	42	-142	-0	28	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1J	42	-142	0	28	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1K	42	-142	-0	22	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1L	42	-142	0	22	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02	
1M	42	-109	-0	28	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1N	42	-109	0	28	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1O	42	-109	-0	22	0	-5	-0	1	0.01	0.01	0.02	
1P	42	-109	0	22	0	-5	0	1	0.01	0.01	0.02	
2	42	-188	0	37	0	-8	0	1	0.01	0.01	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-158	-7	-0	1	0.9703	0.9946	0.9951	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1B	-158	-7	0	1	0.9703	0.9946	0.9964	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1C	-158	-4	-0	1	0.9703	0.9946	0.9951	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1D	-158	-4	0	1	0.9703	0.9946	0.9964	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1E	-97	-7	-0	1	0.9703	0.9967	0.9970	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1F	-97	-7	0	1	0.9703	0.9967	0.9978	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1G	-97	-4	-0	1	0.9703	0.9967	0.9970	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1H	-97	-4	0	1	0.9703	0.9967	0.9978	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1I	-144	-6	0	1	0.9703	0.9951	0.9948	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1J	-144	-6	0	1	0.9703	0.9951	0.9971	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1K	-144	-5	0	1	0.9703	0.9951	0.9948	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1L	-144	-5	0	1	0.9703	0.9951	0.9971	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1M	-111	-6	0	1	0.9703	0.9962	0.9960	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1N	-111	-6	0	1	0.9703	0.9962	0.9978	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1O	-111	-5	0	1	0.9703	0.9962	0.9960	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1P	-111	-5	0	1	0.9703	0.9962	0.9978	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
2	-190	-8	0	1	0.9703	0.9935	1.0035	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'=' 28

ASTA NUM. 129 NI 187 NF 186 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	81	-1	47	0	10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1B	0	81	1	47	0	10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
1C	0	81	-1	30	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1D	0	81	1	30	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1E	0	211	-1	47	0	10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1F	0	211	1	47	0	10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
1G	0	211	-1	30	0	6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	211	1	30	0	6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1I	0	115	-0	42	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	115	0	42	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	115	-0	35	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1L	0	115	0	35	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1M	0	177	-0	42	0	9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1N	0	177	0	42	0	9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	177	-0	35	0	7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1P	0	177	0	35	0	7	-0	1	0.01	0.01	0.03	
2	0	216	-0	57	0	12	0	1	0.01	0.01	0.06	
1A	21	82	-1	47	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1B	21	82	1	47	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1C	21	82	-1	30	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1D	21	82	1	30	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1E	21	212	-1	47	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1F	21	212	1	47	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1G	21	212	-1	30	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1H	21	212	1	30	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1I	21	116	-0	42	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1J	21	116	0	42	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1K	21	116	-0	35	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1L	21	116	0	35	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1M	21	178	-0	42	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1N	21	178	0	42	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1O	21	178	-0	35	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1P	21	178	0	35	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
2	21	217	-0	57	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	83	-1	47	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
1B	42	83	1	47	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1C	42	83	-1	30	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1D	42	83	1	30	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1E	42	213	-1	47	0	-10	-0	1	0.01	0.01	0.05	
1F	42	213	1	47	0	-10	0	1	0.01	0.01	0.05	
1G	42	213	-1	30	0	-6	-0	1	0.01	0.01	0.03	
1H	42	213	1	30	0	-6	0	1	0.01	0.01	0.03	
1I	42	117	-0	42	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1J	42	117	0	42	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1K	42	117	-0	35	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1L	42	117	0	35	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.04	
1M	42	179	-0	42	0	-9	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1N	42	179	0	42	0	-9	0	1	0.01	0.01	0.04	
1O	42	179	-0	35	0	-7	-0	1	0.01	0.01	0.04	
1P	42	179	0	35	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.04	
2	42	218	-0	57	0	-12	0	1	0.01	0.01	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 130 NI 189 NF 188 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	315	-1	58	0	12	0	1	0.01	0.02	0.06	
1B	0	315	1	58	0	12	-0	1	0.01	0.02	0.06	
1C	0	315	-1	39	0	8	0	1	0.01	0.02	0.04	
1D	0	315	1	39	0	8	-0	1	0.01	0.02	0.04	
1E	0	536	-1	58	0	12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1F	0	536	1	58	0	12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1G	0	536	-1	39	0	8	0	1	0.01	0.03	0.04	
1H	0	536	1	39	0	8	-0	1	0.01	0.03	0.04	
1I	0	377	-0	53	0	11	0	1	0.01	0.02	0.05	
1J	0	377	0	53	0	11	-0	1	0.01	0.02	0.05	
1K	0	377	-0	44	0	9	0	1	0.01	0.02	0.04	
1L	0	377	0	44	0	9	-0	1	0.01	0.02	0.04	
1M	0	474	-0	53	0	11	0	1	0.01	0.03	0.05	
1N	0	474	0	53	0	11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1O	0	474	-0	44	0	9	0	1	0.01	0.03	0.04	
1P	0	474	0	44	0	9	-0	1	0.01	0.03	0.04	
2	0	630	-0	72	0	15	0	1	0.02	0.04	0.07	
1A	21	316	-1	58	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1B	21	316	1	58	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1C	21	316	-1	39	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1D	21	316	1	39	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1E	21	537	-1	58	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1F	21	537	1	58	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1G	21	537	-1	39	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1H	21	537	1	39	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1I	21	378	-0	53	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1J	21	378	0	53	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1K	21	378	-0	44	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1L	21	378	0	44	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1M	21	475	-0	53	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1N	21	475	0	53	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1O	21	475	-0	44	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1P	21	475	0	44	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
2	21	631	-0	72	0	-0	0	1	0.02	0.04	0.00	
1A	42	317	-1	58	0	-12	-0	1	0.01	0.02	0.06	
1B	42	317	1	58	0	-12	0	1	0.01	0.02	0.06	
1C	42	317	-1	39	0	-8	-0	1	0.01	0.02	0.04	
1D	42	317	1	39	0	-8	0	1	0.01	0.02	0.04	
1E	42	538	-1	58	0	-12	-0	1	0.01	0.03	0.06	
1F	42	538	1	58	0	-12	0	1	0.01	0.03	0.06	
1G	42	538	-1	39	0	-8	-0	1	0.01	0.03	0.04	
1H	42	538	1	39	0	-8	0	1	0.01	0.03	0.04	
1I	42	379	-0	53	0	-11	-0	1	0.01	0.02	0.05	
1J	42	379	0	53	0	-11	0	1	0.01	0.02	0.05	
1K	42	379	-0	44	0	-9	-0	1	0.01	0.02	0.05	
1L	42	379	0	44	0	-9	0	1	0.01	0.02	0.05	
1M	42	476	-0	53	0	-11	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1N	42	476	0	53	0	-11	0	1	0.01	0.03	0.05	
1O	42	476	-0	44	0	-9	-0	1	0.01	0.03	0.05	
1P	42	476	0	44	0	-9	0	1	0.01	0.03	0.05	
2	42	633	-0	72	0	-15	0	1	0.02	0.04	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 131 NI 191 NF 190 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	549	-1	69	0	14	0	1	0.02	0.04	0.07	
1B	0	549	0	69	0	14	0	1	0.02	0.04	0.07	
1C	0	549	-1	47	0	10	0	1	0.01	0.04	0.05	
1D	0	549	0	47	0	10	0	1	0.01	0.04	0.05	
1E	0	848	-1	69	0	14	0	1	0.02	0.06	0.07	
1F	0	848	0	69	0	14	0	1	0.02	0.06	0.07	
1G	0	848	-1	47	0	10	0	1	0.01	0.06	0.05	
1H	0	848	0	47	0	10	0	1	0.01	0.06	0.05	
1I	0	635	-1	63	0	13	0	1	0.01	0.04	0.06	
1J	0	635	-0	63	0	13	0	1	0.01	0.04	0.06	
1K	0	635	-1	54	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05	
1L	0	635	-0	54	0	11	0	1	0.01	0.04	0.05	
1M	0	762	-1	63	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1N	0	762	-0	63	0	13	0	1	0.01	0.05	0.06	
1O	0	762	-1	54	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05	
1P	0	762	-0	54	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05	

2	0	1036	-0	86	0	18	0	1	0.02	0.07	0.09
1A	21	550	-1	69	0	-0	-0	1	0.02	0.04	0.00
1B	21	550	0	69	0	-0	0	1	0.02	0.04	0.00
1C	21	550	-1	47	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1D	21	550	0	47	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1E	21	849	-1	69	0	-0	-0	1	0.02	0.06	0.00
1F	21	849	0	69	0	-0	0	1	0.02	0.06	0.00
1G	21	849	-1	47	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00
1H	21	849	0	47	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00
1I	21	636	-1	63	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1J	21	636	-0	63	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1K	21	636	-1	54	0	-0	-0	1	0.01	0.04	0.00
1L	21	636	-0	54	0	-0	0	1	0.01	0.04	0.00
1M	21	763	-1	63	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1N	21	763	-0	63	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
1O	21	763	-1	54	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00
1P	21	763	-0	54	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00
2	21	1037	-0	86	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00
1A	42	551	-1	69	0	-15	-0	1	0.02	0.04	0.07
1B	42	551	0	69	0	-15	0	1	0.02	0.04	0.07
1C	42	551	-1	47	0	-10	-0	1	0.01	0.04	0.05
1D	42	551	0	47	0	-10	0	1	0.01	0.04	0.05
1E	42	850	-1	69	0	-15	-0	1	0.02	0.06	0.07
1F	42	850	0	69	0	-15	0	1	0.02	0.06	0.07
1G	42	850	-1	47	0	-10	-0	1	0.01	0.06	0.05
1H	42	850	0	47	0	-10	0	1	0.01	0.06	0.05
1I	42	637	-1	63	0	-13	-0	1	0.01	0.04	0.06
1J	42	637	-0	63	0	-13	0	1	0.01	0.04	0.06
1K	42	637	-1	54	0	-11	-0	1	0.01	0.04	0.05
1L	42	637	-0	54	0	-11	0	1	0.01	0.04	0.05
1M	42	764	-1	63	0	-13	-0	1	0.01	0.05	0.06
1N	42	764	-0	63	0	-13	0	1	0.01	0.05	0.06
1O	42	764	-1	54	0	-11	-0	1	0.01	0.05	0.05
1P	42	764	-0	54	0	-11	0	1	0.01	0.05	0.05
2	42	1038	-0	86	0	-18	-0	1	0.02	0.07	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 132 NI 193 NF 192 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	833	-2	72	0	15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1B	0	833	-0	72	0	15	0	1	0.02	0.05	0.07	
1C	0	833	-2	52	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05	
1D	0	833	-0	52	0	11	0	1	0.01	0.05	0.05	
1E	0	1209	-2	72	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1F	0	1209	-0	72	0	15	0	1	0.02	0.08	0.07	
1G	0	1209	-2	52	0	11	0	1	0.01	0.08	0.05	
1H	0	1209	-0	52	0	11	0	1	0.01	0.08	0.05	
1I	0	943	-2	67	0	14	0	1	0.02	0.06	0.07	
1J	0	943	-1	67	0	14	0	1	0.02	0.06	0.07	
1K	0	943	-2	57	0	12	0	1	0.01	0.06	0.06	
1L	0	943	-1	57	0	12	0	1	0.01	0.06	0.06	
1M	0	1099	-2	67	0	14	0	1	0.02	0.07	0.07	
1N	0	1099	-1	67	0	14	0	1	0.02	0.07	0.07	
1O	0	1099	-2	57	0	12	0	1	0.01	0.07	0.06	
1P	0	1099	-1	57	0	12	0	1	0.01	0.07	0.06	
2	0	1514	-2	92	0	19	0	1	0.02	0.10	0.09	
1A	21	834	-2	72	0	-0	0	1	0.02	0.05	0.00	
1B	21	834	-0	72	0	-0	-0	1	0.02	0.05	0.00	
1C	21	834	-2	52	0	-0	0	1	0.01	0.05	0.00	
1D	21	834	-0	52	0	-0	-0	1	0.01	0.05	0.00	
1E	21	1210	-2	72	0	-0	0	1	0.02	0.08	0.00	
1F	21	1210	-0	72	0	-0	-0	1	0.02	0.08	0.00	
1G	21	1210	-2	52	0	-0	0	1	0.01	0.08	0.00	
1H	21	1210	-0	52	0	-0	-0	1	0.01	0.08	0.00	
1I	21	944	-2	67	0	-0	0	1	0.02	0.06	0.00	
1J	21	944	-1	67	0	-0	-0	1	0.02	0.06	0.00	
1K	21	944	-2	57	0	-0	0	1	0.01	0.06	0.00	
1L	21	944	-1	57	0	-0	-0	1	0.01	0.06	0.00	
1M	21	1100	-2	67	0	-0	0	1	0.02	0.07	0.00	
1N	21	1100	-1	67	0	-0	-0	1	0.02	0.07	0.00	
1O	21	1100	-2	57	0	-0	0	1	0.01	0.07	0.00	
1P	21	1100	-1	57	0	-0	-0	1	0.01	0.07	0.00	
2	21	1515	-2	92	0	-1	-0	1	0.02	0.10	0.00	
1A	42	835	-2	72	0	-16	0	1	0.02	0.05	0.07	
1B	42	835	-0	72	0	-16	-1	1	0.02	0.05	0.07	
1C	42	835	-2	52	0	-11	0	1	0.01	0.05	0.05	
1D	42	835	-0	52	0	-11	-1	1	0.01	0.05	0.05	
1E	42	1211	-2	72	0	-16	0	1	0.02	0.08	0.07	

1F	42	1211	-0	72	0	-16	-1	1	0.02	0.08	0.07
1G	42	1211	-2	52	0	-11	0	1	0.01	0.08	0.05
1H	42	1211	-0	52	0	-11	-1	1	0.01	0.08	0.05
1I	42	945	-2	67	0	-14	-0	1	0.02	0.06	0.07
1J	42	945	-1	67	0	-14	-0	1	0.02	0.06	0.07
1K	42	945	-2	57	0	-12	-0	1	0.01	0.06	0.06
1L	42	945	-1	57	0	-12	-0	1	0.01	0.06	0.06
1M	42	1101	-2	67	0	-14	-0	1	0.02	0.07	0.07
1N	42	1101	-1	67	0	-14	-0	1	0.02	0.07	0.07
1O	42	1101	-2	57	0	-12	-0	1	0.01	0.07	0.06
1P	42	1101	-1	57	0	-12	-0	1	0.01	0.07	0.06
2	42	1516	-2	92	0	-20	-0	1	0.02	0.10	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 133 NI 195 NF 194 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	859	-5	100	0	23	2	1	0.02	0.06	0.11	
1B	0	859	-0	100	0	23	-1	1	0.02	0.06	0.11	
1C	0	859	-5	72	0	16	2	1	0.02	0.06	0.08	
1D	0	859	-0	72	0	16	-1	1	0.02	0.06	0.08	
1E	0	1199	-5	100	0	23	2	1	0.02	0.08	0.11	
1F	0	1199	-0	100	0	23	-1	1	0.02	0.08	0.11	
1G	0	1199	-5	72	0	16	2	1	0.02	0.08	0.08	
1H	0	1199	-0	72	0	16	-1	1	0.02	0.08	0.08	
1I	0	943	-4	92	0	21	1	1	0.02	0.06	0.10	
1J	0	943	-1	92	0	21	-0	1	0.02	0.06	0.10	
1K	0	943	-4	80	0	18	1	1	0.02	0.06	0.09	
1L	0	943	-1	80	0	18	-0	1	0.02	0.06	0.09	
1M	0	1115	-4	92	0	21	1	1	0.02	0.07	0.10	
1N	0	1115	-1	92	0	21	-0	1	0.02	0.07	0.10	
1O	0	1115	-4	80	0	18	1	1	0.02	0.07	0.09	
1P	0	1115	-1	80	0	18	-0	1	0.02	0.07	0.09	
2	0	1525	-4	127	0	29	1	1	0.03	0.10	0.14	
1A	21	860	-5	100	0	2	1	1	0.02	0.06	0.01	
1B	21	860	-0	100	0	2	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1C	21	860	-5	72	0	1	1	1	0.02	0.06	0.01	
1D	21	860	-0	72	0	1	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1E	21	1200	-5	100	0	2	1	1	0.02	0.08	0.01	
1F	21	1200	-0	100	0	2	-1	1	0.02	0.08	0.01	
1G	21	1200	-5	72	0	1	1	1	0.02	0.08	0.01	
1H	21	1200	-0	72	0	1	-1	1	0.02	0.08	0.01	
1I	21	944	-4	92	0	2	0	1	0.02	0.06	0.01	
1J	21	944	-1	92	0	2	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1K	21	944	-4	80	0	1	0	1	0.02	0.06	0.01	
1L	21	944	-1	80	0	1	-1	1	0.02	0.06	0.01	
1M	21	1116	-4	92	0	2	0	1	0.02	0.07	0.01	
1N	21	1116	-1	92	0	2	-1	1	0.02	0.07	0.01	
1O	21	1116	-4	80	0	1	0	1	0.02	0.07	0.01	
1P	21	1116	-1	80	0	1	-1	1	0.02	0.07	0.01	
2	21	1526	-4	127	0	3	-0	1	0.03	0.10	0.01	
1A	42	861	-5	100	0	-19	-0	1	0.02	0.06	0.09	
1B	42	861	-0	100	0	-19	-1	1	0.02	0.06	0.09	
1C	42	861	-5	72	0	-14	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1D	42	861	-0	72	0	-14	-1	1	0.02	0.06	0.07	
1E	42	1201	-5	100	0	-19	-0	1	0.02	0.08	0.09	
1F	42	1201	-0	100	0	-19	-1	1	0.02	0.08	0.09	
1G	42	1201	-5	72	0	-14	-0	1	0.02	0.08	0.07	
1H	42	1201	-0	72	0	-14	-1	1	0.02	0.08	0.07	
1I	42	945	-4	92	0	-17	-0	1	0.02	0.06	0.08	
1J	42	945	-1	92	0	-17	-1	1	0.02	0.06	0.08	
1K	42	945	-4	80	0	-15	-0	1	0.02	0.06	0.07	
1L	42	945	-1	80	0	-15	-1	1	0.02	0.06	0.07	
1M	42	1117	-4	92	0	-17	-0	1	0.02	0.07	0.08	
1N	42	1117	-1	92	0	-17	-1	1	0.02	0.07	0.08	
1O	42	1117	-4	80	0	-15	-0	1	0.02	0.07	0.07	
1P	42	1117	-1	80	0	-15	-1	1	0.02	0.07	0.07	
2	42	1528	-4	127	0	-24	-1	1	0.03	0.10	0.12	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 134 NI 197 NF 196 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	
	cm											
1A	0	-70	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1B	0	-70	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1C	0	-70	-1	-28	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-70	1	-28	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	-47	-1	-20	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-47	1	-20	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-47	-1	-28	0	-6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	-47	1	-28	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	-64	-0	-22	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	-64	0	-22	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1K	0	-64	-0	-25	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1L	0	-64	0	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1M	0	-54	-0	-22	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	-54	0	-22	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1O	0	-54	-0	-25	0	-5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	-54	0	-25	0	-5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
2	0	-88	0	-35	0	-7	0	1	0.01	0.01	0.03	
1A	21	-69	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-69	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-69	-1	-28	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	21	-69	1	-28	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1E	21	-46	-1	-20	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	-46	1	-20	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	-46	-1	-28	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1H	21	-46	1	-28	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1I	21	-63	-0	-22	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1J	21	-63	0	-22	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1K	21	-63	-0	-25	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1L	21	-63	0	-25	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1M	21	-53	-0	-22	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1N	21	-53	0	-22	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1O	21	-53	-0	-25	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1P	21	-53	0	-25	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
2	21	-87	0	-35	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1A	42	-68	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1B	42	-68	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1C	42	-68	-1	-28	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1D	42	-68	1	-28	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1E	42	-46	-1	-20	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1F	42	-46	1	-20	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1G	42	-46	-1	-28	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1H	42	-46	1	-28	0	6	0	1	0.01	0.00	0.03	
1I	42	-62	-0	-22	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1J	42	-62	0	-22	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1K	42	-62	-0	-25	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1L	42	-62	0	-25	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03	
1M	42	-52	-0	-22	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.02	
1N	42	-52	0	-22	0	5	0	1	0.01	0.00	0.02	
1O	42	-52	-0	-25	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03	
1P	42	-52	0	-25	0	5	0	1	0.01	0.00	0.03	
2	42	-85	0	-35	0	8	0	1	0.01	0.01	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	daN*m											
	daN												
1A	-70	4	-0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-70	4	0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-70	6	-0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1D	-70	6	0	1	0.9703	0.9976	0.9979	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1E	-47	4	-0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1F	-47	4	0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1G	-47	6	-0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1H	-47	6	0	1	0.9703	0.9984	0.9986	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1I	-64	5	-0	1	0.9703	0.9978	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1J	-64	5	0	1	0.9703	0.9978	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1K	-64	5	-0	1	0.9703	0.9978	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1L	-64	5	0	1	0.9703	0.9978	0.9981	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1M	-54	5	-0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1N	-54	5	0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1O	-54	5	-0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1P	-54	5	0	1	0.9703	0.9982	0.9984	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
2	-88	8	0	1	0.9703	0.9970	1.0061	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 135 NI 10 NF 198 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	
	cm											
1A	0	-133	-24	-20	0	-11	7	1	0.01	0.01	0.05	
1B	0	-133	30	-20	0	-11	-9	1	0.01	0.01	0.05	

1C	0	-133	-24	-75	0	-28	7	1	0.02	0.01	0.13
1D	0	-133	30	-75	0	-28	-9	1	0.02	0.01	0.13
1E	0	-118	-24	-20	0	-11	7	1	0.01	0.01	0.05
1F	0	-118	30	-20	0	-11	-9	1	0.01	0.01	0.05
1G	0	-118	-24	-75	0	-28	7	1	0.02	0.01	0.13
1H	0	-118	30	-75	0	-28	-9	1	0.02	0.01	0.13
1I	0	-131	-14	-26	0	-13	5	1	0.01	0.01	0.06
1J	0	-131	20	-26	0	-13	-6	1	0.01	0.01	0.06
1K	0	-131	-14	-69	0	-26	5	1	0.02	0.01	0.12
1L	0	-131	20	-69	0	-26	-6	1	0.02	0.01	0.12
1M	0	-120	-14	-26	0	-13	5	1	0.01	0.01	0.06
1N	0	-120	20	-26	0	-13	-6	1	0.01	0.01	0.06
1O	0	-120	-14	-69	0	-26	5	1	0.02	0.01	0.12
1P	0	-120	20	-69	0	-26	-6	1	0.02	0.01	0.12
2	0	-186	4	-70	0	-29	-1	1	0.02	0.01	0.14
1A	21	-132	-24	-20	0	-7	2	1	0.01	0.01	0.03
1B	21	-132	30	-20	0	-7	-2	1	0.01	0.01	0.03
1C	21	-132	-24	-75	0	-12	2	1	0.02	0.01	0.06
1D	21	-132	30	-75	0	-12	-2	1	0.02	0.01	0.06
1E	21	-117	-24	-20	0	-7	2	1	0.01	0.01	0.03
1F	21	-117	30	-20	0	-7	-2	1	0.01	0.01	0.03
1G	21	-117	-24	-75	0	-12	2	1	0.02	0.01	0.06
1H	21	-117	30	-75	0	-12	-2	1	0.02	0.01	0.06
1I	21	-130	-14	-26	0	-7	1	1	0.01	0.01	0.04
1J	21	-130	20	-26	0	-7	-2	1	0.01	0.01	0.04
1K	21	-130	-14	-69	0	-11	1	1	0.02	0.01	0.05
1L	21	-130	20	-69	0	-11	-2	1	0.02	0.01	0.05
1M	21	-119	-14	-26	0	-7	1	1	0.01	0.01	0.04
1N	21	-119	20	-26	0	-7	-2	1	0.01	0.01	0.04
1O	21	-119	-14	-69	0	-11	1	1	0.02	0.01	0.05
1P	21	-119	20	-69	0	-11	-2	1	0.02	0.01	0.05
2	21	-185	4	-70	0	-14	-0	1	0.02	0.01	0.07
1A	42	-131	-24	-20	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01
1B	42	-131	30	-20	0	-3	4	1	0.01	0.01	0.02
1C	42	-131	-24	-75	0	4	-3	1	0.02	0.01	0.02
1D	42	-131	30	-75	0	4	4	1	0.02	0.01	0.02
1E	42	-116	-24	-20	0	-3	-3	1	0.01	0.01	0.01
1F	42	-116	30	-20	0	-3	4	1	0.01	0.01	0.02
1G	42	-116	-24	-75	0	4	-3	1	0.02	0.01	0.02
1H	42	-116	30	-75	0	4	4	1	0.02	0.01	0.02
1I	42	-129	-14	-26	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.01
1J	42	-129	20	-26	0	-2	3	1	0.01	0.01	0.01
1K	42	-129	-14	-69	0	3	-2	1	0.02	0.01	0.02
1L	42	-129	20	-69	0	3	3	1	0.02	0.01	0.02
1M	42	-118	-14	-26	0	-2	-2	1	0.01	0.01	0.01
1N	42	-118	20	-26	0	-2	3	1	0.01	0.01	0.01
1O	42	-118	-14	-69	0	3	-2	1	0.02	0.01	0.02
1P	42	-118	20	-69	0	3	3	1	0.02	0.01	0.02
2	42	-184	4	-70	0	1	1	1	0.02	0.01	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ_{\min} .	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-133	-11	7	1	0.9703	1.0000	0.9976	--	--	0.01	--	0.10 Snell.	'zx'= 28
1B	-133	-11	-9	1	0.9703	1.0000	0.9974	--	--	0.01	--	0.10 Snell.	'zx'= 28
1C	-133	-28	7	1	0.9703	0.9985	0.9976	--	--	0.01	--	0.18 Snell.	'zx'= 28
1D	-133	-28	-9	1	0.9703	0.9985	0.9974	--	--	0.01	--	0.18 Snell.	'zx'= 28
1E	-118	-11	7	1	0.9703	1.0000	0.9979	--	--	0.01	--	0.10 Snell.	'zx'= 28
1F	-118	-11	-9	1	0.9703	1.0000	0.9977	--	--	0.01	--	0.10 Snell.	'zx'= 28
1G	-118	-28	7	1	0.9703	0.9987	0.9979	--	--	0.01	--	0.18 Snell.	'zx'= 28
1H	-118	-28	-9	1	0.9703	0.9987	0.9977	--	--	0.01	--	0.18 Snell.	'zx'= 28
1I	-131	-13	5	1	0.9703	0.9997	0.9978	--	--	0.01	--	0.09 Snell.	'zx'= 28
1J	-131	-13	-6	1	0.9703	0.9997	0.9974	--	--	0.01	--	0.10 Snell.	'zx'= 28
1K	-131	-26	5	1	0.9703	0.9986	0.9978	--	--	0.01	--	0.15 Snell.	'zx'= 28
1L	-131	-26	-6	1	0.9703	0.9986	0.9974	--	--	0.01	--	0.16 Snell.	'zx'= 28
1M	-120	-13	5	1	0.9703	0.9997	0.9980	--	--	0.01	--	0.09 Snell.	'zx'= 28
1N	-120	-13	-6	1	0.9703	0.9997	0.9976	--	--	0.01	--	0.10 Snell.	'zx'= 28
1O	-120	-26	5	1	0.9703	0.9987	0.9980	--	--	0.01	--	0.15 Snell.	'zx'= 28
1P	-120	-26	-6	1	0.9703	0.9987	0.9976	--	--	0.01	--	0.16 Snell.	'zx'= 28
2	-186	-29	-1	1	0.9703	0.9985	0.9943	--	--	0.01	--	0.15 Snell.	'zx'= 28

ASTA NUM. 136 NI 13 NF 180 Lungh. 65.7 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0348 0.0348 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy	Fz	Mx ----- daN*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4634	-13	3	0	1	1	1	0.00	0.30	0.01	
1B	0	-4634	5	3	0	1	-6	1	0.00	0.30	0.03	
1C	0	-4634	-13	-1	0	-0	1	1	0.00	0.30	0.01	
1D	0	-4634	5	-1	0	-0	-6	1	0.00	0.30	0.03	
1E	0	-3464	-13	3	0	1	1	1	0.00	0.23	0.01	
1F	0	-3464	5	3	0	1	-6	1	0.00	0.23	0.03	
1G	0	-3464	-13	-1	0	-0	1	1	0.00	0.23	0.01	

1H	0	-3464	5	-1	0	-0	-6	1	0.00	0.23	0.03
1I	0	-4256	-13	2	0	1	1	1	0.00	0.28	0.01
1J	0	-4256	5	2	0	1	-6	1	0.00	0.28	0.03
1K	0	-4256	-13	0	0	0	1	1	0.00	0.28	0.01
1L	0	-4256	5	0	0	0	-6	1	0.00	0.28	0.03
1M	0	-3842	-13	2	0	1	1	1	0.00	0.25	0.01
1N	0	-3842	5	2	0	1	-6	1	0.00	0.25	0.03
1O	0	-3842	-13	0	0	0	1	1	0.00	0.25	0.01
1P	0	-3842	5	0	0	0	-6	1	0.00	0.25	0.03
2	0	-6008	-6	2	0	1	-4	1	0.00	0.39	0.02
1A	33	-4633	-14	3	0	0	-3	1	0.00	0.30	0.02
1B	33	-4633	4	3	0	0	-5	1	0.00	0.30	0.03
1C	33	-4633	-14	-1	0	0	-3	1	0.00	0.30	0.02
1D	33	-4633	4	-1	0	0	-5	1	0.00	0.30	0.03
1E	33	-3464	-14	3	0	0	-3	1	0.00	0.23	0.01
1F	33	-3464	4	3	0	0	-5	1	0.00	0.23	0.02
1G	33	-3464	-14	-1	0	0	-3	1	0.00	0.23	0.01
1H	33	-3464	4	-1	0	0	-5	1	0.00	0.23	0.02
1I	33	-4255	-14	2	0	0	-3	1	0.00	0.28	0.02
1J	33	-4255	3	2	0	0	-5	1	0.00	0.28	0.03
1K	33	-4255	-14	0	0	0	-3	1	0.00	0.28	0.02
1L	33	-4255	3	0	0	0	-5	1	0.00	0.28	0.03
1M	33	-3842	-14	2	0	0	-3	1	0.00	0.25	0.01
1N	33	-3842	3	2	0	0	-5	1	0.00	0.25	0.03
1O	33	-3842	-14	0	0	0	-3	1	0.00	0.25	0.01
1P	33	-3842	3	0	0	0	-5	1	0.00	0.25	0.03
2	33	-6006	-8	2	0	0	-6	1	0.00	0.39	0.04
1A	66	-4633	-15	3	0	-1	-8	1	0.00	0.30	0.04
1B	66	-4633	3	3	0	-1	-4	1	0.00	0.30	0.02
1C	66	-4633	-15	-1	0	0	-8	1	0.00	0.30	0.04
1D	66	-4633	3	-1	0	0	-4	1	0.00	0.30	0.02
1E	66	-3463	-15	3	0	-1	-8	1	0.00	0.23	0.04
1F	66	-3463	3	3	0	-1	-4	1	0.00	0.23	0.02
1G	66	-3463	-15	-1	0	0	-8	1	0.00	0.23	0.04
1H	66	-3463	3	-1	0	0	-4	1	0.00	0.23	0.02
1I	66	-4255	-15	2	0	-1	-8	1	0.00	0.28	0.04
1J	66	-4255	2	2	0	-1	-4	1	0.00	0.28	0.02
1K	66	-4255	-15	0	0	0	-8	1	0.00	0.28	0.04
1L	66	-4255	2	0	0	0	-4	1	0.00	0.28	0.02
1M	66	-3841	-15	2	0	-1	-8	1	0.00	0.25	0.04
1N	66	-3841	2	2	0	-1	-4	1	0.00	0.25	0.02
1O	66	-3841	-15	0	0	0	-8	1	0.00	0.25	0.04
1P	66	-3841	2	0	0	0	-4	1	0.00	0.25	0.02
2	66	-6005	-9	2	0	-0	-9	1	0.00	0.39	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4634	1	-8	1	0.9191	0.7945	0.9540	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 44
1B	-4634	1	-6	1	0.9191	0.7945	1.1238	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 44
1C	-4634	0	-8	1	0.9191	0.8523	0.9540	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 44
1D	-4634	0	-6	1	0.9191	0.8523	1.1238	--	--	0.33	--	0.36	Snell. 'zx'= 44
1E	-3464	1	-8	1	0.9191	0.8463	0.9656	--	--	0.25	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1F	-3464	1	-6	1	0.9191	0.8463	1.0926	--	--	0.25	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1G	-3464	0	-8	1	0.9191	0.8895	0.9656	--	--	0.25	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1H	-3464	0	-6	1	0.9191	0.8895	1.0926	--	--	0.25	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1I	-4256	1	-8	1	0.9191	0.8559	0.9573	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1J	-4256	1	-6	1	0.9191	0.8559	1.1217	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1K	-4256	0	-8	1	0.9191	1.0240	0.9573	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1L	-4256	0	-6	1	0.9191	1.0240	1.1217	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1M	-3842	1	-8	1	0.9191	0.8699	0.9615	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1N	-3842	1	-6	1	0.9191	0.8699	1.1099	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1O	-3842	0	-8	1	0.9191	1.0216	0.9615	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1P	-3842	0	-6	1	0.9191	1.0216	1.1099	--	--	0.27	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
2	-6008	1	-9	1	0.9191	0.8111	1.1123	--	--	0.43	--	0.47	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 137 NI 181 NF 178 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4324	-26	1	0	0	8	1	0.01	0.28	0.04	
1B	0	-4324	-18	1	0	0	5	1	0.00	0.28	0.03	
1C	0	-4324	-26	-0	0	-0	8	1	0.01	0.28	0.04	
1D	0	-4324	-18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.28	0.03	
1E	0	-3170	-26	1	0	0	8	1	0.01	0.21	0.04	
1F	0	-3170	-18	1	0	0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1G	0	-3170	-26	-0	0	-0	8	1	0.01	0.21	0.04	
1H	0	-3170	-18	-0	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.02	
1I	0	-3975	-24	0	0	0	7	1	0.01	0.26	0.04	
1J	0	-3975	-20	0	0	0	6	1	0.00	0.26	0.03	
1K	0	-3975	-24	-0	0	-0	7	1	0.01	0.26	0.04	
1L	0	-3975	-20	-0	0	-0	6	1	0.00	0.26	0.03	

1M	0	-3519	-24	0	0	0	7	1	0.01	0.23	0.03
1N	0	-3519	-20	0	0	0	6	1	0.00	0.23	0.03
1O	0	-3519	-24	-0	0	-0	7	1	0.01	0.23	0.03
1P	0	-3519	-20	-0	0	-0	6	1	0.00	0.23	0.03
2	0	-5559	-33	0	0	0	10	1	0.01	0.36	0.06
1A	33	-4323	-27	1	0	0	-1	1	0.01	0.28	0.01
1B	33	-4323	-19	1	0	0	-1	1	0.00	0.28	0.00
1C	33	-4323	-27	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.28	0.01
1D	33	-4323	-19	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.28	0.00
1E	33	-3169	-27	1	0	0	-1	1	0.01	0.21	0.01
1F	33	-3169	-19	1	0	0	-1	1	0.00	0.21	0.00
1G	33	-3169	-27	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.21	0.01
1H	33	-3169	-19	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.21	0.00
1I	33	-3974	-26	0	0	0	-1	1	0.01	0.26	0.00
1J	33	-3974	-21	0	0	0	-1	1	0.00	0.26	0.01
1K	33	-3974	-26	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.26	0.00
1L	33	-3974	-21	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.26	0.01
1M	33	-3518	-26	0	0	0	-1	1	0.01	0.23	0.00
1N	33	-3518	-21	0	0	0	-1	1	0.00	0.23	0.01
1O	33	-3518	-26	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.23	0.00
1P	33	-3518	-21	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.23	0.01
2	33	-5558	-34	0	0	0	-1	1	0.01	0.36	0.01
1A	65	-4322	-28	1	0	0	-10	1	0.01	0.28	0.05
1B	65	-4322	-20	1	0	0	-7	1	0.00	0.28	0.04
1C	65	-4322	-28	-0	0	-1	-10	1	0.01	0.28	0.05
1D	65	-4322	-20	-0	0	-1	-7	1	0.00	0.28	0.04
1E	65	-3168	-28	1	0	0	-10	1	0.01	0.21	0.05
1F	65	-3168	-20	1	0	0	-7	1	0.00	0.21	0.04
1G	65	-3168	-28	-0	0	-1	-10	1	0.01	0.21	0.05
1H	65	-3168	-20	-0	0	-1	-7	1	0.00	0.21	0.04
1I	65	-3973	-27	0	0	0	-9	1	0.01	0.26	0.05
1J	65	-3973	-22	0	0	0	-8	1	0.00	0.26	0.04
1K	65	-3973	-27	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.26	0.05
1L	65	-3973	-22	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.26	0.04
1M	65	-3517	-27	0	0	0	-9	1	0.01	0.23	0.05
1N	65	-3517	-22	0	0	0	-8	1	0.00	0.23	0.04
1O	65	-3517	-27	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.23	0.05
1P	65	-3517	-22	-0	0	-0	-8	1	0.00	0.23	0.04
2	65	-5557	-36	0	0	-0	-13	1	0.01	0.36	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4324	0	-10	1	0.9200	1.1292	0.8372	--	--	0.31	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1B	-4324	0	-7	1	0.9200	1.1292	0.8482	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1C	-4324	-1	-10	1	0.9200	1.0884	0.8372	--	--	0.31	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1D	-4324	-1	-7	1	0.9200	1.0884	0.8482	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1E	-3170	0	-10	1	0.9200	1.0947	0.8807	--	--	0.22	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1F	-3170	0	-7	1	0.9200	1.0947	0.8887	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1G	-3170	-1	-10	1	0.9200	1.0648	0.8807	--	--	0.22	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1H	-3170	-1	-7	1	0.9200	1.0648	0.8887	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1I	-3975	0	-9	1	0.9200	1.1605	0.8472	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1J	-3975	0	-8	1	0.9200	1.1605	0.8632	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1K	-3975	-0	-9	1	0.9200	1.1003	0.8472	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1L	-3975	-0	-8	1	0.9200	1.1003	0.8632	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1M	-3519	0	-9	1	0.9200	1.1420	0.8648	--	--	0.25	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1N	-3519	0	-8	1	0.9200	1.1420	0.8789	--	--	0.25	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1O	-3519	-0	-9	1	0.9200	1.0888	0.8648	--	--	0.25	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1P	-3519	-0	-8	1	0.9200	1.0888	0.8789	--	--	0.25	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
2	-5559	0	-13	1	0.9200	0.8223	0.7938	--	--	0.39	--	0.44	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 138 NI 179 NF 176 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-3814	-19	0	0	0	5	1	0.00	0.25	0.03	
1B	0	-3814	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.25	0.02	
1C	0	-3814	-19	-0	0	-0	5	1	0.00	0.25	0.03	
1D	0	-3814	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.25	0.02	
1E	0	-2752	-19	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.03	
1F	0	-2752	-13	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1G	0	-2752	-19	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.03	
1H	0	-2752	-13	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.02	
1I	0	-3487	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.23	0.02	
1J	0	-3487	-15	0	0	0	4	1	0.00	0.23	0.02	
1K	0	-3487	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.23	0.02	
1L	0	-3487	-15	-0	0	-0	4	1	0.00	0.23	0.02	
1M	0	-3079	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.02	
1N	0	-3079	-15	0	0	0	4	1	0.00	0.20	0.02	
1O	0	-3079	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.02	
1P	0	-3079	-15	-0	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.02	
2	0	-4871	-24	-0	0	0	7	1	0.01	0.32	0.04	

1A	33	-3813	-20	0	0	0	-1	1	0.00	0.25	0.00
1B	33	-3813	-14	0	0	0	-1	1	0.00	0.25	0.00
1C	33	-3813	-20	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.25	0.00
1D	33	-3813	-14	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.25	0.00
1E	33	-2751	-20	0	0	0	-1	1	0.00	0.18	0.00
1F	33	-2751	-14	0	0	0	-1	1	0.00	0.18	0.00
1G	33	-2751	-20	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.18	0.00
1H	33	-2751	-14	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.18	0.00
1I	33	-3486	-18	0	0	0	-1	1	0.00	0.23	0.00
1J	33	-3486	-16	0	0	0	-1	1	0.00	0.23	0.00
1K	33	-3486	-18	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.23	0.00
1L	33	-3486	-16	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.23	0.00
1M	33	-3078	-18	0	0	0	-1	1	0.00	0.20	0.00
1N	33	-3078	-16	0	0	0	-1	1	0.00	0.20	0.00
1O	33	-3078	-18	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.20	0.00
1P	33	-3078	-16	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.20	0.00
2	33	-4870	-25	-0	0	0	-1	1	0.01	0.32	0.01

1A	65	-3812	-21	0	0	0	-7	1	0.00	0.25	0.04
1B	65	-3812	-15	0	0	0	-5	1	0.00	0.25	0.03
1C	65	-3812	-21	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.25	0.04
1D	65	-3812	-15	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.25	0.03
1E	65	-2750	-21	0	0	0	-7	1	0.00	0.18	0.04
1F	65	-2750	-15	0	0	0	-5	1	0.00	0.18	0.03
1G	65	-2750	-21	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.18	0.04
1H	65	-2750	-15	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.18	0.03
1I	65	-3485	-19	0	0	0	-7	1	0.00	0.23	0.03
1J	65	-3485	-17	0	0	0	-6	1	0.00	0.23	0.03
1K	65	-3485	-19	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.23	0.03
1L	65	-3485	-17	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.23	0.03
1M	65	-3077	-19	0	0	0	-7	1	0.00	0.20	0.03
1N	65	-3077	-17	0	0	0	-6	1	0.00	0.20	0.03
1O	65	-3077	-19	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.20	0.03
1P	65	-3077	-17	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.20	0.03
2	65	-4869	-27	-0	0	0	-9	1	0.01	0.32	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-3814	0	-7	1	0.9200	1.1616	0.8600	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1B	-3814	0	-5	1	0.9200	1.1616	0.8639	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1C	-3814	-0	-7	1	0.9200	1.1493	0.8600	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1D	-3814	-0	-5	1	0.9200	1.1493	0.8639	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1E	-2752	0	-7	1	0.9200	1.1166	0.8990	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1F	-2752	0	-5	1	0.9200	1.1166	0.9018	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1G	-2752	-0	-7	1	0.9200	1.1077	0.8990	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1H	-2752	-0	-5	1	0.9200	1.1077	0.9018	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1I	-3487	0	-7	1	0.9200	1.1540	0.8725	--	--	0.25	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1J	-3487	0	-6	1	0.9200	1.1540	0.8746	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1K	-3487	-0	-7	1	0.9200	1.1272	0.8725	--	--	0.25	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1L	-3487	-0	-6	1	0.9200	1.1272	0.8746	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1M	-3079	0	-7	1	0.9200	1.1360	0.8875	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1N	-3079	0	-6	1	0.9200	1.1360	0.8893	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1O	-3079	-0	-7	1	0.9200	1.1123	0.8875	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1P	-3079	-0	-6	1	0.9200	1.1123	0.8893	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
2	-4871	0	-9	1	0.9200	1.0728	0.8200	--	--	0.34	--	0.38	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 139 NI 177 NF 174 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN			----- daN*m				-----			
1A	0	-3324	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.03	
1B	0	-3324	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1C	0	-3324	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.03	
1D	0	-3324	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.22	0.02	
1E	0	-2358	-16	0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.03	
1F	0	-2358	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1G	0	-2358	-16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.03	
1H	0	-2358	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1I	0	-3027	-14	0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.02	
1J	0	-3027	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.20	0.02	
1K	0	-3027	-14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.02	
1L	0	-3027	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.02	
1M	0	-2655	-14	0	0	0	5	1	0.00	0.17	0.02	
1N	0	-2655	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.17	0.02	
1O	0	-2655	-14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.17	0.02	
1P	0	-2655	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.17	0.02	
2	0	-4215	-20	-0	0	0	7	1	0.00	0.27	0.04	

1A	33	-3323	-17	0	0	0	-0	1	0.00	0.22	0.00
1B	33	-3323	-12	0	0	0	-0	1	0.00	0.22	0.00
1C	33	-3323	-17	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.22	0.00
1D	33	-3323	-12	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.22	0.00

1E	33	-2357	-17	0	0	0	-0	1	0.00	0.15	0.00
1F	33	-2357	-12	0	0	0	-0	1	0.00	0.15	0.00
1G	33	-2357	-17	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.15	0.00
1H	33	-2357	-12	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.15	0.00
1I	33	-3026	-15	0	0	0	0	1	0.00	0.20	0.00
1J	33	-3026	-14	0	0	0	-0	1	0.00	0.20	0.00
1K	33	-3026	-15	-0	0	-0	0	1	0.00	0.20	0.00
1L	33	-3026	-14	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.20	0.00
1M	33	-2654	-15	0	0	0	0	1	0.00	0.17	0.00
1N	33	-2654	-14	0	0	0	-0	1	0.00	0.17	0.00
1O	33	-2654	-15	-0	0	-0	0	1	0.00	0.17	0.00
1P	33	-2654	-14	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.17	0.00
2	33	-4214	-21	-0	0	0	-0	1	0.00	0.27	0.00
1A	65	-3322	-18	0	0	0	-6	1	0.00	0.22	0.03
1B	65	-3322	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1C	65	-3322	-18	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.22	0.03
1D	65	-3322	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1E	65	-2356	-18	0	0	0	-6	1	0.00	0.15	0.03
1F	65	-2356	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1G	65	-2356	-18	-0	0	-0	-6	1	0.00	0.15	0.03
1H	65	-2356	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1I	65	-3025	-17	0	0	0	-5	1	0.00	0.20	0.02
1J	65	-3025	-15	0	0	0	-5	1	0.00	0.20	0.02
1K	65	-3025	-17	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.20	0.02
1L	65	-3025	-15	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.20	0.02
1M	65	-2653	-17	0	0	0	-5	1	0.00	0.17	0.02
1N	65	-2653	-15	0	0	0	-5	1	0.00	0.17	0.02
1O	65	-2653	-17	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.17	0.02
1P	65	-2653	-15	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.17	0.02
2	65	-4213	-23	-0	0	0	-7	1	0.01	0.27	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-3324	0	-6	1	0.9200	1.1172	0.8487	--	--	0.23	--	0.26 Snell.	'zx'= 44
1B	-3324	0	-4	1	0.9200	1.1172	0.8543	--	--	0.23	--	0.25 Snell.	'zx'= 44
1C	-3324	-0	-6	1	0.9200	1.1068	0.8487	--	--	0.23	--	0.26 Snell.	'zx'= 44
1D	-3324	-0	-4	1	0.9200	1.1068	0.8543	--	--	0.23	--	0.25 Snell.	'zx'= 44
1E	-2358	0	-6	1	0.9200	1.0832	0.8926	--	--	0.17	--	0.19 Snell.	'zx'= 44
1F	-2358	0	-4	1	0.9200	1.0832	0.8966	--	--	0.17	--	0.19 Snell.	'zx'= 44
1G	-2358	-0	-6	1	0.9200	1.0758	0.8926	--	--	0.17	--	0.19 Snell.	'zx'= 44
1H	-2358	-0	-4	1	0.9200	1.0758	0.8966	--	--	0.17	--	0.19 Snell.	'zx'= 44
1I	-3027	0	-5	1	0.9200	1.1194	0.8625	--	--	0.21	--	0.24 Snell.	'zx'= 44
1J	-3027	0	-5	1	0.9200	1.1194	0.8664	--	--	0.21	--	0.23 Snell.	'zx'= 44
1K	-3027	-0	-5	1	0.9200	1.0979	0.8625	--	--	0.21	--	0.24 Snell.	'zx'= 44
1L	-3027	-0	-5	1	0.9200	1.0979	0.8664	--	--	0.21	--	0.23 Snell.	'zx'= 44
1M	-2655	0	-5	1	0.9200	1.1047	0.8794	--	--	0.19	--	0.21 Snell.	'zx'= 44
1N	-2655	0	-5	1	0.9200	1.1047	0.8828	--	--	0.19	--	0.21 Snell.	'zx'= 44
1O	-2655	-0	-5	1	0.9200	1.0859	0.8794	--	--	0.19	--	0.21 Snell.	'zx'= 44
1P	-2655	-0	-5	1	0.9200	1.0859	0.8828	--	--	0.19	--	0.21 Snell.	'zx'= 44
2	-4215	0	-7	1	0.9200	1.1204	0.8072	--	--	0.30	--	0.33 Snell.	'zx'= 44

ASTA NUM. 140 NI 175 NF 172 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2819	-12	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1B	0	-2819	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.18	0.02	
1C	0	-2819	-12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.02	
1D	0	-2819	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.18	0.02	
1E	0	-1975	-12	0	0	0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1F	0	-1975	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.13	0.02	
1G	0	-1975	-12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1H	0	-1975	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.13	0.02	
1I	0	-2559	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.17	0.02	
1J	0	-2559	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.17	0.02	
1K	0	-2559	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.17	0.02	
1L	0	-2559	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.17	0.02	
1M	0	-2235	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1N	0	-2235	-10	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1O	0	-2235	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1P	0	-2235	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
2	0	-3557	-16	-0	0	0	6	1	0.00	0.23	0.03	
1A	33	-2819	-14	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1B	33	-2819	-10	0	0	0	0	1	0.00	0.18	0.00	
1C	33	-2819	-14	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1D	33	-2819	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.18	0.00	
1E	33	-1974	-14	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1F	33	-1974	-10	0	0	0	0	1	0.00	0.13	0.00	
1G	33	-1974	-14	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1H	33	-1974	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.13	0.00	
1I	33	-2559	-12	0	0	0	1	1	0.00	0.17	0.00	

1J	33	-2559	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.17	0.00
1K	33	-2559	-12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.17	0.00
1L	33	-2559	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.17	0.00
1M	33	-2234	-12	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00
1N	33	-2234	-11	0	0	0	0	1	0.00	0.15	0.00
1O	33	-2234	-12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00
1P	33	-2234	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.15	0.00
2	33	-3556	-17	-0	0	0	1	1	0.00	0.23	0.00
1A	65	-2818	-15	0	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1B	65	-2818	-11	0	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01
1C	65	-2818	-15	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1D	65	-2818	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01
1E	65	-1974	-15	0	0	0	-4	1	0.00	0.13	0.02
1F	65	-1974	-11	0	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.01
1G	65	-1974	-15	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.13	0.02
1H	65	-1974	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.01
1I	65	-2558	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1J	65	-2558	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.02
1K	65	-2558	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1L	65	-2558	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.02
1M	65	-2234	-13	0	0	0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1N	65	-2234	-12	0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.02
1O	65	-2234	-13	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.15	0.02
1P	65	-2234	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.02
2	65	-3554	-19	-0	0	0	-5	1	0.00	0.23	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2819	0	5	1	0.9200	1.0896	0.8842	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1B	-2819	0	3	1	0.9200	1.0896	0.8835	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1C	-2819	-0	5	1	0.9200	1.0814	0.8842	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1D	-2819	-0	3	1	0.9200	1.0814	0.8835	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1E	-1975	0	5	1	0.9200	1.0628	0.9189	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1F	-1975	0	3	1	0.9200	1.0628	0.9184	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1G	-1975	-0	5	1	0.9200	1.0570	0.9189	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1H	-1975	-0	3	1	0.9200	1.0570	0.9184	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1I	-2559	0	4	1	0.9200	1.0932	0.8955	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1J	-2559	0	4	1	0.9200	1.0932	0.8936	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1K	-2559	-0	4	1	0.9200	1.0775	0.8955	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1L	-2559	-0	4	1	0.9200	1.0775	0.8936	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1M	-2235	0	4	1	0.9200	1.0814	0.9087	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1N	-2235	0	4	1	0.9200	1.0814	0.9071	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1O	-2235	-0	4	1	0.9200	1.0677	0.9087	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1P	-2235	-0	4	1	0.9200	1.0677	0.9071	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
2	-3557	0	6	1	0.9200	1.1336	0.8519	--	--	0.25	--	0.28	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 141 NI 173 NF 170 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN			----- daN*m				-----	-----		
1A	0	-2304	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1B	0	-2304	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.15	0.01	
1C	0	-2304	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1D	0	-2304	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.15	0.01	
1E	0	-1602	-9	0	0	0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1F	0	-1602	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1G	0	-1602	-9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1H	0	-1602	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1I	0	-2087	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1J	0	-2087	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.14	0.02	
1K	0	-2087	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1L	0	-2087	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.14	0.02	
1M	0	-1819	-8	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1N	0	-1819	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1O	0	-1819	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1P	0	-1819	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.02	
2	0	-2897	-11	-0	0	0	5	1	0.00	0.19	0.03	
1A	33	-2303	-10	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1B	33	-2303	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1C	33	-2303	-10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.01	
1D	33	-2303	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1E	33	-1601	-10	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1F	33	-1601	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1G	33	-1601	-10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1H	33	-1601	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1I	33	-2086	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1J	33	-2086	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1K	33	-2086	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1L	33	-2086	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1M	33	-1818	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1N	33	-1818	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	

1O	33	-1818	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00
1P	33	-1818	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00
2	33	-2896	-13	-0	0	0	1	1	0.00	0.19	0.01
1A	65	-2302	-11	0	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1B	65	-2302	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1C	65	-2302	-11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1D	65	-2302	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.01
1E	65	-1600	-11	0	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1F	65	-1600	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1G	65	-1600	-11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1H	65	-1600	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1I	65	-2085	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1J	65	-2085	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1K	65	-2085	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1L	65	-2085	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01
1M	65	-1817	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1N	65	-1817	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1O	65	-1817	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1P	65	-1817	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
2	65	-2895	-14	-0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2304	0	4	1	0.9200	1.0664	0.9361	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1B	-2304	0	3	1	0.9200	1.0664	0.9371	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1C	-2304	-0	4	1	0.9200	1.0579	0.9361	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1D	-2304	-0	3	1	0.9200	1.0579	0.9371	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1E	-1602	0	4	1	0.9200	1.0462	0.9555	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1F	-1602	0	3	1	0.9200	1.0462	0.9562	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1G	-1602	-0	4	1	0.9200	1.0403	0.9555	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1H	-1602	-0	3	1	0.9200	1.0403	0.9562	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1I	-2087	0	4	1	0.9200	1.0720	0.9426	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1J	-2087	0	3	1	0.9200	1.0720	0.9423	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1K	-2087	-0	4	1	0.9200	1.0570	0.9426	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1L	-2087	-0	3	1	0.9200	1.0570	0.9423	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1M	-1819	0	4	1	0.9200	1.0628	0.9500	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1N	-1819	0	3	1	0.9200	1.0628	0.9497	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1O	-1819	-0	4	1	0.9200	1.0497	0.9500	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1P	-1819	-0	3	1	0.9200	1.0497	0.9497	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
2	-2897	0	5	1	0.9200	1.1140	0.9186	--	--	0.20	--	0.23	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 142 NI 171 NF 168 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-1803	-7	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1B	0	-1803	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1C	0	-1803	-7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1D	0	-1803	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1E	0	-1257	-7	0	0	0	4	1	0.00	0.08	0.02	
1F	0	-1257	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	-1257	-7	-0	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.02	
1H	0	-1257	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	-1634	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1J	0	-1634	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1K	0	-1634	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.02	
1L	0	-1634	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1M	0	-1426	-7	0	0	0	3	1	0.00	0.09	0.02	
1N	0	-1426	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1O	0	-1426	-7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.02	
1P	0	-1426	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
2	0	-2270	-9	-0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.02	
1A	33	-1802	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1B	33	-1802	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1C	33	-1802	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1D	33	-1802	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1E	33	-1256	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1F	33	-1256	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1G	33	-1256	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1H	33	-1256	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1I	33	-1633	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1J	33	-1633	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1K	33	-1633	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1L	33	-1633	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1M	33	-1425	-8	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1N	33	-1425	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.00	
1O	33	-1425	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1P	33	-1425	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.00	
2	33	-2269	-11	-0	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1A	65	-1801	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01	

1B	65	-1801	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.01
1C	65	-1801	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01
1D	65	-1801	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.01
1E	65	-1255	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.01
1F	65	-1255	-7	0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.01
1G	65	-1255	-10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.01
1H	65	-1255	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.01
1I	65	-1632	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1J	65	-1632	-8	0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.01
1K	65	-1632	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1L	65	-1632	-8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.01
1M	65	-1424	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.09	0.01
1N	65	-1424	-8	0	0	0	-1	1	0.00	0.09	0.01
1O	65	-1424	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.09	0.01
1P	65	-1424	-8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.09	0.01
2	65	-2268	-12	-0	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1803	0	4	1	0.9200	1.0485	0.9614	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1B	-1803	0	3	1	0.9200	1.0485	0.9617	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1C	-1803	-0	4	1	0.9200	1.0383	0.9614	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1D	-1803	-0	3	1	0.9200	1.0383	0.9617	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1E	-1257	0	4	1	0.9200	1.0338	0.9731	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1F	-1257	0	3	1	0.9200	1.0338	0.9733	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1G	-1257	-0	4	1	0.9200	1.0267	0.9731	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1H	-1257	-0	3	1	0.9200	1.0267	0.9733	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1I	-1634	0	3	1	0.9200	1.0573	0.9651	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1J	-1634	0	3	1	0.9200	1.0573	0.9652	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1K	-1634	-0	3	1	0.9200	1.0402	0.9651	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1L	-1634	-0	3	1	0.9200	1.0402	0.9652	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1M	-1426	0	3	1	0.9200	1.0501	0.9695	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1N	-1426	0	3	1	0.9200	1.0501	0.9696	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1O	-1426	-0	3	1	0.9200	1.0351	0.9695	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1P	-1426	-0	3	1	0.9200	1.0351	0.9696	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
2	-2270	0	5	1	0.9200	1.0814	0.9502	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 143 NI 10 NF 194 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2379	29	4	0	1	-13	1	0.01	0.15	0.06	
1B	0	-2379	56	4	0	1	-25	1	0.01	0.15	0.12	
1C	0	-2379	29	-9	0	-5	-13	1	0.01	0.15	0.06	
1D	0	-2379	56	-9	0	-5	-25	1	0.01	0.15	0.12	
1E	0	-1807	29	4	0	1	-13	1	0.01	0.12	0.06	
1F	0	-1807	56	4	0	1	-25	1	0.01	0.12	0.12	
1G	0	-1807	29	-9	0	-5	-13	1	0.01	0.12	0.06	
1H	0	-1807	56	-9	0	-5	-25	1	0.01	0.12	0.12	
1I	0	-2233	33	2	0	0	-15	1	0.01	0.15	0.07	
1J	0	-2233	52	2	0	0	-23	1	0.01	0.15	0.11	
1K	0	-2233	33	-7	0	-4	-15	1	0.01	0.15	0.07	
1L	0	-2233	52	-7	0	-4	-23	1	0.01	0.15	0.11	
1M	0	-1953	33	2	0	0	-15	1	0.01	0.13	0.07	
1N	0	-1953	52	2	0	0	-23	1	0.01	0.13	0.11	
1O	0	-1953	33	-7	0	-4	-15	1	0.01	0.13	0.07	
1P	0	-1953	52	-7	0	-4	-23	1	0.01	0.13	0.11	
2	0	-3106	63	-4	0	-3	-28	1	0.01	0.20	0.13	
1A	33	-2378	28	4	0	-0	-4	1	0.01	0.15	0.02	
1B	33	-2378	55	4	0	-0	-7	1	0.01	0.15	0.03	
1C	33	-2378	28	-9	0	-2	-4	1	0.01	0.15	0.02	
1D	33	-2378	55	-9	0	-2	-7	1	0.01	0.15	0.03	
1E	33	-1807	28	4	0	-0	-4	1	0.01	0.12	0.02	
1F	33	-1807	55	4	0	-0	-7	1	0.01	0.12	0.03	
1G	33	-1807	28	-9	0	-2	-4	1	0.01	0.12	0.02	
1H	33	-1807	55	-9	0	-2	-7	1	0.01	0.12	0.03	
1I	33	-2232	32	2	0	-0	-4	1	0.01	0.15	0.02	
1J	33	-2232	51	2	0	-0	-6	1	0.01	0.15	0.03	
1K	33	-2232	32	-7	0	-1	-4	1	0.01	0.15	0.02	
1L	33	-2232	51	-7	0	-1	-6	1	0.01	0.15	0.03	
1M	33	-1953	32	2	0	-0	-4	1	0.01	0.13	0.02	
1N	33	-1953	51	2	0	-0	-6	1	0.01	0.13	0.03	
1O	33	-1953	32	-7	0	-1	-4	1	0.01	0.13	0.02	
1P	33	-1953	51	-7	0	-1	-6	1	0.01	0.13	0.03	
2	33	-3104	61	-4	0	-1	-8	1	0.01	0.20	0.04	
1A	65	-2378	27	4	0	-1	5	1	0.01	0.15	0.03	
1B	65	-2378	53	4	0	-1	11	1	0.01	0.15	0.05	
1C	65	-2378	27	-9	0	1	5	1	0.01	0.15	0.03	
1D	65	-2378	53	-9	0	1	11	1	0.01	0.15	0.05	
1E	65	-1806	27	4	0	-1	5	1	0.01	0.12	0.03	
1F	65	-1806	53	4	0	-1	11	1	0.01	0.12	0.05	

1G	65	-1806	27	-9	0	1	5	1	0.01	0.12	0.03	
1H	65	-1806	53	-9	0	1	11	1	0.01	0.12	0.05	
1I	65	-2232	30	2	0	-1	6	1	0.01	0.15	0.03	
1J	65	-2232	50	2	0	-1	10	1	0.01	0.15	0.05	
1K	65	-2232	30	-7	0	1	6	1	0.01	0.15	0.03	
1L	65	-2232	50	-7	0	1	10	1	0.01	0.15	0.05	
1M	65	-1952	30	2	0	-1	6	1	0.01	0.13	0.03	
1N	65	-1952	50	2	0	-1	10	1	0.01	0.13	0.05	
1O	65	-1952	30	-7	0	1	6	1	0.01	0.13	0.03	
1P	65	-1952	50	-7	0	1	10	1	0.01	0.13	0.05	
2	65	-3103	60	-4	0	-0	12	1	0.01	0.20	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2379	-1	-13	1	0.9200	0.9046	0.9485	--	--	0.17	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1B	-2379	-1	-25	1	0.9200	0.9046	0.9463	--	--	0.17	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1C	-2379	-5	-13	1	0.9200	0.9607	0.9485	--	--	0.17	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1D	-2379	-5	-25	1	0.9200	0.9607	0.9463	--	--	0.17	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1E	-1807	-1	-13	1	0.9200	0.9275	0.9609	--	--	0.13	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1F	-1807	-1	-25	1	0.9200	0.9275	0.9592	--	--	0.13	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1G	-1807	-5	-13	1	0.9200	0.9702	0.9609	--	--	0.13	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1H	-1807	-5	-25	1	0.9200	0.9702	0.9592	--	--	0.13	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1I	-2233	-1	-15	1	0.9200	0.9817	0.9516	--	--	0.16	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1J	-2233	-1	-23	1	0.9200	0.9817	0.9495	--	--	0.16	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1K	-2233	-4	-15	1	0.9200	0.9689	0.9516	--	--	0.16	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1L	-2233	-4	-23	1	0.9200	0.9689	0.9495	--	--	0.16	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1M	-1953	-1	-15	1	0.9200	0.9840	0.9577	--	--	0.14	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1N	-1953	-1	-23	1	0.9200	0.9840	0.9558	--	--	0.14	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1O	-1953	-4	-15	1	0.9200	0.9728	0.9577	--	--	0.14	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1P	-1953	-4	-23	1	0.9200	0.9728	0.9558	--	--	0.14	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
2	-3106	-3	-28	1	0.9200	0.9942	0.9302	--	--	0.22	--	0.36	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 144 NI 195 NF 192 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN				daN*m						
1A	0	-2359	-19	-0	0	0	9	1	0.00	0.15	0.04	
1B	0	-2359	-12	-0	0	0	6	1	0.00	0.15	0.03	
1C	0	-2359	-19	-2	0	-1	9	1	0.00	0.15	0.04	
1D	0	-2359	-12	-2	0	-1	6	1	0.00	0.15	0.03	
1E	0	-1703	-19	-0	0	0	9	1	0.00	0.11	0.04	
1F	0	-1703	-12	-0	0	0	6	1	0.00	0.11	0.03	
1G	0	-1703	-19	-2	0	-1	9	1	0.00	0.11	0.04	
1H	0	-1703	-12	-2	0	-1	6	1	0.00	0.11	0.03	
1I	0	-2166	-18	-1	0	-0	8	1	0.00	0.14	0.04	
1J	0	-2166	-14	-1	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.03	
1K	0	-2166	-18	-2	0	-1	8	1	0.00	0.14	0.04	
1L	0	-2166	-14	-2	0	-1	6	1	0.00	0.14	0.03	
1M	0	-1896	-18	-1	0	-0	8	1	0.00	0.12	0.04	
1N	0	-1896	-14	-1	0	-0	6	1	0.00	0.12	0.03	
1O	0	-1896	-18	-2	0	-1	8	1	0.00	0.12	0.04	
1P	0	-1896	-14	-2	0	-1	6	1	0.00	0.12	0.03	
2	0	-3013	-24	-2	0	-1	11	1	0.01	0.20	0.05	
1A	33	-2358	-20	-0	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1B	33	-2358	-13	-0	0	0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1C	33	-2358	-20	-2	0	-1	2	1	0.00	0.15	0.01	
1D	33	-2358	-13	-2	0	-1	2	1	0.00	0.15	0.01	
1E	33	-1702	-20	-0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1F	33	-1702	-13	-0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1G	33	-1702	-20	-2	0	-1	2	1	0.00	0.11	0.01	
1H	33	-1702	-13	-2	0	-1	2	1	0.00	0.11	0.01	
1I	33	-2165	-19	-1	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1J	33	-2165	-15	-1	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1K	33	-2165	-19	-2	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1L	33	-2165	-15	-2	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1M	33	-1895	-19	-1	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1N	33	-1895	-15	-1	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1O	33	-1895	-19	-2	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1P	33	-1895	-15	-2	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
2	33	-3012	-25	-2	0	-0	3	1	0.01	0.20	0.01	
1A	65	-2357	-21	-0	0	0	-5	1	0.00	0.15	0.02	
1B	65	-2357	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1C	65	-2357	-21	-2	0	-0	-5	1	0.00	0.15	0.02	
1D	65	-2357	-15	-2	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1E	65	-1701	-21	-0	0	0	-5	1	0.00	0.11	0.02	
1F	65	-1701	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.11	0.01	
1G	65	-1701	-21	-2	0	-0	-5	1	0.00	0.11	0.02	
1H	65	-1701	-15	-2	0	-0	-3	1	0.00	0.11	0.01	
1I	65	-2164	-20	-1	0	0	-4	1	0.00	0.14	0.02	
1J	65	-2164	-16	-1	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1K	65	-2164	-20	-2	0	0	-4	1	0.00	0.14	0.02	

1L	65	-2164	-16	-2	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.02
1M	65	-1894	-20	-1	0	0	-4	1	0.00	0.12	0.02
1N	65	-1894	-16	-1	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.02
1O	65	-1894	-20	-2	0	0	-4	1	0.00	0.12	0.02
1P	65	-1894	-16	-2	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.02
2	65	-3010	-26	-2	0	0	-6	1	0.01	0.20	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2359	0	9	1	0.9200	1.0051	0.9361	--	--	0.17	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1B	-2359	0	6	1	0.9200	1.0051	0.9383	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1C	-2359	-1	9	1	0.9200	0.9969	0.9361	--	--	0.17	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1D	-2359	-1	6	1	0.9200	0.9969	0.9383	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1E	-1703	0	9	1	0.9200	1.0037	0.9539	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1F	-1703	0	6	1	0.9200	1.0037	0.9555	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1G	-1703	-1	9	1	0.9200	0.9978	0.9539	--	--	0.12	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1H	-1703	-1	6	1	0.9200	0.9978	0.9555	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1I	-2166	-0	8	1	0.9200	0.9770	0.9418	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1J	-2166	-0	6	1	0.9200	0.9770	0.9425	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1K	-2166	-1	8	1	0.9200	0.9631	0.9418	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1L	-2166	-1	6	1	0.9200	0.9631	0.9425	--	--	0.15	--	0.19	Snell. 'zx'= 44
1M	-1896	-0	8	1	0.9200	0.9798	0.9491	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1N	-1896	-0	6	1	0.9200	0.9798	0.9497	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1O	-1896	-1	8	1	0.9200	0.9677	0.9491	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1P	-1896	-1	6	1	0.9200	0.9677	0.9497	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
2	-3013	-1	11	1	0.9200	0.9520	0.9187	--	--	0.21	--	0.26	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 145 NI 193 NF 190 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-1809	-5	-0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1B	0	-1809	-3	-0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1C	0	-1809	-5	-1	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1D	0	-1809	-3	-1	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.01	
1E	0	-1247	-5	-0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1F	0	-1247	-3	-0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	-1247	-5	-1	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1H	0	-1247	-3	-1	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	-1647	-4	-0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1J	0	-1647	-3	-0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1K	0	-1647	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1L	0	-1647	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1M	0	-1409	-4	-0	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1N	0	-1409	-3	-0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1O	0	-1409	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1P	0	-1409	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
2	0	-2267	-6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.02	
1A	33	-1808	-6	-0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1B	33	-1808	-4	-0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1C	33	-1808	-6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1D	33	-1808	-4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1E	33	-1246	-6	-0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1F	33	-1246	-4	-0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1G	33	-1246	-6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1H	33	-1246	-4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1I	33	-1646	-5	-0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1J	33	-1646	-4	-0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1K	33	-1646	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1L	33	-1646	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1M	33	-1408	-5	-0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1N	33	-1408	-4	-0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.00	
1O	33	-1408	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1P	33	-1408	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.00	
2	33	-2266	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.01	
1A	65	-1807	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00	
1B	65	-1807	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00	
1C	65	-1807	-7	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00	
1D	65	-1807	-5	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00	
1E	65	-1245	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1F	65	-1245	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1G	65	-1245	-7	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1H	65	-1245	-5	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1I	65	-1645	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.00	
1J	65	-1645	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.00	
1K	65	-1645	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.00	
1L	65	-1645	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.00	
1M	65	-1407	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.09	0.00	
1N	65	-1407	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.09	0.00	
1O	65	-1407	-7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.09	0.00	
1P	65	-1407	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.09	0.00	

2 65 -2265 -9 -0 0 0 -1 1 0.00 0.15 0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1809	0	3	1	0.9200	1.0734	0.9751	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1B	-1809	0	2	1	0.9200	1.0734	0.9821	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1C	-1809	-0	3	1	0.9200	1.0175	0.9751	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1D	-1809	-0	2	1	0.9200	1.0175	0.9821	--	--	0.13	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1E	-1247	0	3	1	0.9200	1.0505	0.9828	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1F	-1247	0	2	1	0.9200	1.0505	0.9877	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1G	-1247	-0	3	1	0.9200	1.0121	0.9828	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1H	-1247	-0	2	1	0.9200	1.0121	0.9877	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1I	-1647	0	3	1	0.9200	1.0200	0.9788	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1J	-1647	0	2	1	0.9200	1.0200	0.9814	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1K	-1647	-0	3	1	0.9200	1.0052	0.9788	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1L	-1647	-0	2	1	0.9200	1.0052	0.9814	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1M	-1409	0	3	1	0.9200	1.0171	0.9818	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1N	-1409	0	2	1	0.9200	1.0171	0.9840	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1O	-1409	-0	3	1	0.9200	1.0045	0.9818	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1P	-1409	-0	2	1	0.9200	1.0045	0.9840	--	--	0.10	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
2	-2267	-0	4	1	0.9200	0.9203	0.9704	--	--	0.16	--	0.18	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 146 NI 191 NF 188 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	-1338	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1B	0	-1338	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1C	0	-1338	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1D	0	-1338	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1E	0	-868	-4	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1F	0	-868	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1G	0	-868	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1H	0	-868	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1I	0	-1203	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1J	0	-1203	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-1203	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1L	0	-1203	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	-1003	-3	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1N	0	-1003	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1O	0	-1003	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1P	0	-1003	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
2	0	-1635	-4	-0	0	0	4	1	0.00	0.11	0.02	
1A	33	-1337	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1B	33	-1337	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1C	33	-1337	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.01	
1D	33	-1337	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1E	33	-867	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1F	33	-867	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1G	33	-867	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1H	33	-867	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1I	33	-1202	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1J	33	-1202	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1K	33	-1202	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1L	33	-1202	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1M	33	-1002	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1N	33	-1002	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1O	33	-1002	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1P	33	-1002	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
2	33	-1634	-6	-0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1A	65	-1336	-6	0	0	0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1B	65	-1336	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1C	65	-1336	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1D	65	-1336	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1E	65	-866	-6	0	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1F	65	-866	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1G	65	-866	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1H	65	-866	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1I	65	-1201	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1J	65	-1201	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1K	65	-1201	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1L	65	-1201	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1M	65	-1001	-5	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1N	65	-1001	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1O	65	-1001	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1P	65	-1001	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
2	65	-1633	-7	-0	0	0	0	1	0.00	0.11	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1338	0	3	1	0.9200	1.0370	1.0008	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1B	-1338	0	2	1	0.9200	1.0370	1.0090	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1C	-1338	-0	3	1	0.9200	1.0205	1.0008	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1D	-1338	-0	2	1	0.9200	1.0205	1.0090	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 44
1E	-868	0	3	1	0.9200	1.0240	1.0005	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1F	-868	0	2	1	0.9200	1.0240	1.0058	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1G	-868	-0	3	1	0.9200	1.0133	1.0005	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1H	-868	-0	2	1	0.9200	1.0133	1.0058	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1I	-1203	0	3	1	0.9200	1.0493	1.0020	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1J	-1203	0	2	1	0.9200	1.0493	1.0057	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1K	-1203	-0	3	1	0.9200	1.0183	1.0020	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1L	-1203	-0	2	1	0.9200	1.0183	1.0057	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1M	-1003	0	3	1	0.9200	1.0411	1.0016	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1N	-1003	0	2	1	0.9200	1.0411	1.0048	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1O	-1003	-0	3	1	0.9200	1.0153	1.0016	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1P	-1003	-0	2	1	0.9200	1.0153	1.0048	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
2	-1635	0	4	1	0.9200	0.9971	1.0038	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 147 NI 189 NF 186 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	-837	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-837	1	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-837	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-837	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	-492	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1F	0	-492	1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1G	0	-492	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1H	0	-492	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1I	0	-740	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1J	0	-740	0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1K	0	-740	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1L	0	-740	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1M	0	-589	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1N	0	-589	0	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1O	0	-589	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1P	0	-589	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
2	0	-986	-0	-0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1A	33	-836	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	33	-836	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1C	33	-836	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	33	-836	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1E	33	-491	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1F	33	-491	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1G	33	-491	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1H	33	-491	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1I	33	-739	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1J	33	-739	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1K	33	-739	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1L	33	-739	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1M	33	-588	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1N	33	-588	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1O	33	-588	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1P	33	-588	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
2	33	-984	-2	-0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1A	65	-835	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	65	-835	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1C	65	-835	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	65	-835	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1E	65	-490	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1F	65	-490	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1G	65	-490	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1H	65	-490	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1I	65	-738	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1J	65	-738	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1K	65	-738	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1L	65	-738	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1M	65	-587	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1N	65	-587	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1O	65	-587	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1P	65	-587	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01	
2	65	-983	-3	-0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

1E	-126	0	2	1	0.9200	1.0028	1.0038	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'='	44
1F	-126	0	2	1	0.9200	1.0028	1.0030	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'='	44
1G	-126	-0	2	1	0.9200	1.0017	1.0038	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'='	44
1H	-126	-0	2	1	0.9200	1.0017	1.0030	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'='	44
1I	-275	0	2	1	0.9200	1.0085	1.0078	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	44
1J	-275	0	2	1	0.9200	1.0085	1.0071	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	44
1K	-275	-0	2	1	0.9200	1.0049	1.0078	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	44
1L	-275	-0	2	1	0.9200	1.0049	1.0071	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	44
1M	-180	0	2	1	0.9200	1.0055	1.0051	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'='	44
1N	-180	0	2	1	0.9200	1.0055	1.0046	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'='	44
1O	-180	-0	2	1	0.9200	1.0032	1.0051	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'='	44
1P	-180	-0	2	1	0.9200	1.0032	1.0046	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'='	44
2	-337	0	3	1	0.9200	1.0137	1.0091	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	44

ASTA NUM. 149 NI 185 NF 182 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	137	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	137	4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	137	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	137	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	232	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	0	232	4	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	232	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	232	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	159	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	159	4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	159	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	159	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	210	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	210	4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	210	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	210	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	274	5	-0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	33	138	2	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1B	33	138	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	33	138	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1D	33	138	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	33	233	2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1F	33	233	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1G	33	233	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1H	33	233	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1I	33	159	2	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	33	159	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	33	159	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	33	159	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	33	211	2	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1N	33	211	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1O	33	211	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1P	33	211	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
2	33	275	4	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1A	65	139	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1B	65	139	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	65	139	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1D	65	139	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	65	234	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1F	65	234	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1G	65	234	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1H	65	234	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1I	65	160	1	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	65	160	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	65	160	1	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	65	160	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	65	212	1	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1N	65	212	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1O	65	212	1	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1P	65	212	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
2	65	276	2	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 150 NI 169 NF 196 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	

cm			daN			daN*m					
1A	0	-1229	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01
1B	0	-1229	4	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00
1C	0	-1229	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01
1D	0	-1229	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00
1E	0	-869	3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01
1F	0	-869	4	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00
1G	0	-869	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01
1H	0	-869	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00
1I	0	-1116	3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01
1J	0	-1116	4	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01
1K	0	-1116	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01
1L	0	-1116	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01
1M	0	-982	3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01
1N	0	-982	4	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01
1O	0	-982	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01
1P	0	-982	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01
2	0	-1557	5	-0	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01
1A	34	-1228	2	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01
1B	34	-1228	3	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01
1C	34	-1228	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01
1D	34	-1228	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01
1E	34	-868	2	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1F	34	-868	3	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1G	34	-868	2	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01
1H	34	-868	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
1I	34	-1115	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1J	34	-1115	3	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1K	34	-1115	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
1L	34	-1115	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
1M	34	-981	2	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1N	34	-981	3	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1O	34	-981	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
1P	34	-981	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
2	34	-1556	3	-0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.02
1A	68	-1227	0	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.02
1B	68	-1227	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01
1C	68	-1227	0	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.02
1D	68	-1227	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01
1E	68	-867	0	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.02
1F	68	-867	2	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1G	68	-867	0	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.02
1H	68	-867	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
1I	68	-1114	1	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01
1J	68	-1114	1	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1K	68	-1114	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01
1L	68	-1114	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
1M	68	-980	1	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1N	68	-980	1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1O	68	-980	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01
1P	68	-980	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
2	68	-1554	2	-0	0	0	4	1	0.00	0.10	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1229	0	3	1	0.9126	1.0429	1.0267	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 46
1B	-1229	0	2	1	0.9126	1.0429	1.0300	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 46
1C	-1229	-0	3	1	0.9126	1.0295	1.0267	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 46
1D	-1229	-0	2	1	0.9126	1.0295	1.0300	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 46
1E	-869	0	3	1	0.9126	1.0304	1.0189	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 46
1F	-869	0	2	1	0.9126	1.0304	1.0212	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 46
1G	-869	-0	3	1	0.9126	1.0209	1.0189	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 46
1H	-869	-0	2	1	0.9126	1.0209	1.0212	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 46
1I	-1116	0	3	1	0.9126	1.0543	1.0245	--	--	0.08	--	0.10	Snell. 'zx'= 46
1J	-1116	0	2	1	0.9126	1.0543	1.0266	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1K	-1116	-0	3	1	0.9126	1.0343	1.0245	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1L	-1116	-0	2	1	0.9126	1.0343	1.0266	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1M	-982	0	3	1	0.9126	1.0478	1.0215	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1N	-982	0	2	1	0.9126	1.0478	1.0234	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 46
1O	-982	-0	3	1	0.9126	1.0302	1.0215	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 46
1P	-982	-0	2	1	0.9126	1.0302	1.0234	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 46
2	-1557	0	4	1	0.9126	1.0429	1.0349	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 46

ASTA NUM. 151 NI 183 NF 196 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	633	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1B	0	633	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	

1C	0	633	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1D	0	633	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1E	0	864	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1F	0	864	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1G	0	864	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1H	0	864	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1I	0	703	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1J	0	703	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1K	0	703	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1L	0	703	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1M	0	794	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1N	0	794	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1O	0	794	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1P	0	794	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00
2	0	1111	14	-0	0	0	-1	1	0.00	0.07	0.00
1A	34	634	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01
1B	34	634	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01
1C	34	634	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01
1D	34	634	10	-0	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01
1E	34	865	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
1F	34	865	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01
1G	34	865	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1H	34	865	10	-0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1I	34	704	8	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1J	34	704	9	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01
1K	34	704	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01
1L	34	704	9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01
1M	34	795	8	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1N	34	795	9	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01
1O	34	795	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01
1P	34	795	9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01
2	34	1112	12	-0	0	0	4	1	0.00	0.07	0.02
1A	68	635	6	0	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.02
1B	68	635	9	0	0	-0	6	1	0.00	0.04	0.03
1C	68	635	6	-0	0	0	4	1	0.00	0.04	0.02
1D	68	635	9	-0	0	0	6	1	0.00	0.04	0.03
1E	68	866	6	0	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.02
1F	68	866	9	0	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.03
1G	68	866	6	-0	0	0	4	1	0.00	0.06	0.02
1H	68	866	9	-0	0	0	6	1	0.00	0.06	0.03
1I	68	705	6	0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.02
1J	68	705	8	0	0	0	6	1	0.00	0.05	0.03
1K	68	705	6	-0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.02
1L	68	705	8	-0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.03
1M	68	796	6	0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.02
1N	68	796	8	0	0	0	6	1	0.00	0.05	0.03
1O	68	796	6	-0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.02
1P	68	796	8	-0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.03
2	68	1114	11	-0	0	0	8	1	0.00	0.07	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 152 NI 152 NF 165 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 R_c B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	2773	-1	1	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1B	0	2773	1	1	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1C	0	2773	-1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1D	0	2773	1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1E	0	3093	-1	1	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1F	0	3093	1	1	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.02	
1G	0	3093	-1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1H	0	3093	1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.02	
1I	0	2496	-2	0	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1J	0	2496	1	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1K	0	2496	-2	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1L	0	2496	1	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1M	0	3370	-2	0	0	0	-2	1	0.00	0.22	0.01	
1N	0	3370	1	0	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02	
1O	0	3370	-2	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.22	0.01	
1P	0	3370	1	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02	
2	0	4362	-0	0	0	0	-5	1	0.00	0.28	0.02	
1A	34	2774	-2	1	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1B	34	2774	-1	1	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1C	34	2774	-2	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1D	34	2774	-1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1E	34	3094	-2	1	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.02	
1F	34	3094	-1	1	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.02	

1G	34	3094	-2	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.02
1H	34	3094	-1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.02
1I	34	2497	-3	0	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.02
1J	34	2497	0	0	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.02
1K	34	2497	-3	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.02
1L	34	2497	0	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.02
1M	34	3371	-3	0	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.02
1N	34	3371	0	0	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.02
1O	34	3371	-3	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.02
1P	34	3371	0	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.02
2	34	4364	-2	0	0	-0	-5	1	0.00	0.28	0.03
1A	68	2775	-3	1	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1B	68	2775	-2	1	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1C	68	2775	-3	-1	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1D	68	2775	-2	-1	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1E	68	3095	-3	1	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1F	68	3095	-2	1	0	-0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1G	68	3095	-3	-1	0	0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1H	68	3095	-2	-1	0	0	-4	1	0.00	0.20	0.02
1I	68	2498	-4	0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1J	68	2498	-1	0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1K	68	2498	-4	-0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1L	68	2498	-1	-0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1M	68	3372	-4	0	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1N	68	3372	-1	0	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1O	68	3372	-4	-0	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1P	68	3372	-1	-0	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02
2	68	4365	-4	0	0	-0	-6	1	0.00	0.28	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 153 NI 138 NF 165 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2462	-2	1	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1B	0	2462	-1	1	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1C	0	2462	-2	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1D	0	2462	-1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1E	0	2680	-2	1	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
1F	0	2680	-1	1	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
1G	0	2680	-2	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
1H	0	2680	-1	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
1I	0	2389	-2	0	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1J	0	2389	-1	0	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1K	0	2389	-2	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1L	0	2389	-1	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1M	0	2753	-2	0	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1N	0	2753	-1	0	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1O	0	2753	-2	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1P	0	2753	-1	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
2	0	3823	-3	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.25	0.02	
1A	34	2463	-3	1	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.02	
1B	34	2463	-3	1	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1C	34	2463	-3	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.02	
1D	34	2463	-3	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1E	34	2681	-3	1	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.02	
1F	34	2681	-3	1	0	0	-4	1	0.00	0.17	0.02	
1G	34	2681	-3	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.02	
1H	34	2681	-3	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.17	0.02	
1I	34	2390	-4	0	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.02	
1J	34	2390	-2	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1K	34	2390	-4	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.02	
1L	34	2390	-2	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1M	34	2754	-4	0	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1N	34	2754	-2	0	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1O	34	2754	-4	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.02	
1P	34	2754	-2	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02	
2	34	3824	-4	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.25	0.03	
1A	68	2464	-5	1	0	-0	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1B	68	2464	-4	1	0	-0	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1C	68	2464	-5	-1	0	0	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1D	68	2464	-4	-1	0	0	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1E	68	2682	-5	1	0	-0	-5	1	0.00	0.17	0.02	
1F	68	2682	-4	1	0	-0	-5	1	0.00	0.17	0.02	
1G	68	2682	-5	-1	0	0	-5	1	0.00	0.17	0.02	
1H	68	2682	-4	-1	0	0	-5	1	0.00	0.17	0.02	
1I	68	2391	-5	0	0	-0	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1J	68	2391	-4	0	0	-0	-5	1	0.00	0.16	0.02	

1K	68	2391	-5	-0	0	0	-5	1	0.00	0.16	0.02
1L	68	2391	-4	-0	0	0	-5	1	0.00	0.16	0.02
1M	68	2755	-5	0	0	-0	-5	1	0.00	0.18	0.02
1N	68	2755	-4	0	0	-0	-5	1	0.00	0.18	0.02
1O	68	2755	-5	-0	0	0	-5	1	0.00	0.18	0.02
1P	68	2755	-4	-0	0	0	-5	1	0.00	0.18	0.02
2	68	3825	-6	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.25	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 154 NI 154 NF 151 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN				daN*m						

1A	0	2228	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.02
1B	0	2228	16	0	0	0	-4	1	0.00	0.14	0.02
1C	0	2228	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.02
1D	0	2228	16	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.14	0.02
1E	0	2502	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.02
1F	0	2502	16	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1G	0	2502	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.02
1H	0	2502	16	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02
1I	0	1983	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.01
1J	0	1983	17	0	0	0	-4	1	0.00	0.13	0.02
1K	0	1983	13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.01
1L	0	1983	17	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.13	0.02
1M	0	2747	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01
1N	0	2747	17	0	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.02
1O	0	2747	13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01
1P	0	2747	17	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.02
2	0	3517	22	0	0	0	-5	1	0.01	0.23	0.03

1A	33	2229	13	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01
1B	33	2229	15	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01
1C	33	2229	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01
1D	33	2229	15	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01
1E	33	2503	13	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.01
1F	33	2503	15	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.01
1G	33	2503	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.01
1H	33	2503	15	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.01
1I	33	1984	12	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01
1J	33	1984	16	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01
1K	33	1984	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01
1L	33	1984	16	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01
1M	33	2748	12	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.01
1N	33	2748	16	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.01
1O	33	2748	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.01
1P	33	2748	16	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.01
2	33	3518	21	0	0	-0	2	1	0.00	0.23	0.01

1A	65	2230	12	0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.03
1B	65	2230	14	0	0	0	6	1	0.00	0.15	0.03
1C	65	2230	12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.03
1D	65	2230	14	-0	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.03
1E	65	2504	12	0	0	0	5	1	0.00	0.16	0.03
1F	65	2504	14	0	0	0	6	1	0.00	0.16	0.03
1G	65	2504	12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.16	0.03
1H	65	2504	14	-0	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.03
1I	65	1985	11	0	0	0	5	1	0.00	0.13	0.02
1J	65	1985	15	0	0	0	6	1	0.00	0.13	0.03
1K	65	1985	11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.02
1L	65	1985	15	-0	0	-0	6	1	0.00	0.13	0.03
1M	65	2749	11	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.02
1N	65	2749	15	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.03
1O	65	2749	11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.02
1P	65	2749	15	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.03
2	65	3519	19	0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 155 NI 156 NF 153 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1350	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.09	0.01	
1B	0	1350	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.09	0.01	
1C	0	1350	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.09	0.01	
1D	0	1350	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.09	0.01	
1E	0	1560	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01	
1F	0	1560	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01	
1G	0	1560	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.01	
1H	0	1560	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.01	
1I	0	1138	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1J	0	1138	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.07	0.01	
1K	0	1138	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1L	0	1138	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.07	0.01	
1M	0	1772	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1N	0	1772	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1O	0	1772	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.12	0.01	
1P	0	1772	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
2	0	2164	16	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1A	33	1351	9	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.00	
1B	33	1351	10	0	0	0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1C	33	1351	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.00	
1D	33	1351	10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.09	0.01	
1E	33	1561	9	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1F	33	1561	10	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1G	33	1561	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1H	33	1561	10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.01	
1I	33	1139	8	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1J	33	1139	11	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1K	33	1139	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1L	33	1139	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1M	33	1773	8	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1N	33	1773	11	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1O	33	1773	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1P	33	1773	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
2	33	2165	14	0	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1A	65	1352	8	0	0	0	4	1	0.00	0.09	0.02	
1B	65	1352	9	0	0	0	4	1	0.00	0.09	0.02	
1C	65	1352	8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.09	0.02	
1D	65	1352	9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.09	0.02	
1E	65	1562	8	0	0	0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1F	65	1562	9	0	0	0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1G	65	1562	8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1H	65	1562	9	-0	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.02	
1I	65	1140	7	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.02	
1J	65	1140	10	0	0	0	5	1	0.00	0.07	0.02	
1K	65	1140	7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.02	
1L	65	1140	10	-0	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.02	
1M	65	1774	7	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1N	65	1774	10	0	0	0	5	1	0.00	0.12	0.02	
1O	65	1774	7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1P	65	1774	10	-0	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.02	
2	65	2166	13	0	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----											
	daN	daN*m											
<hr/>													

ASTA NUM. 156 NI 158 NF 155 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 R_c B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	538	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	0	538	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1C	0	538	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	0	538	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1E	0	713	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	0	713	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1G	0	713	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	0	713	7	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1I	0	355	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	355	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	355	5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	355	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	896	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1N	0	896	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1O	0	896	5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	

1P	0	896	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00
2	0	930	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1A	33	539	5	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01
1B	33	539	6	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01
1C	33	539	5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01
1D	33	539	6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.01
1E	33	714	5	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01
1F	33	714	6	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01
1G	33	714	5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01
1H	33	714	6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01
1I	33	356	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1J	33	356	7	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1K	33	356	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1L	33	356	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1M	33	897	4	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01
1N	33	897	7	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01
1O	33	897	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01
1P	33	897	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01
2	33	931	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
1A	65	540	4	0	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01
1B	65	540	5	0	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01
1C	65	540	4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01
1D	65	540	5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01
1E	65	715	4	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01
1F	65	715	5	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01
1G	65	715	4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01
1H	65	715	5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01
1I	65	357	3	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1J	65	357	6	0	0	0	4	1	0.00	0.02	0.02
1K	65	357	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1L	65	357	6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.02
1M	65	898	3	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1N	65	898	6	0	0	0	4	1	0.00	0.06	0.02
1O	65	898	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
1P	65	898	6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.02
2	65	932	6	0	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 157 NI 160 NF 157 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-307	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-307	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1C	0	-307	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	-307	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1E	0	-133	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	-133	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	-133	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	-133	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-460	1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1J	0	-460	4	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	-460	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1L	0	-460	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	20	1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	20	4	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	20	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	20	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-329	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1A	33	-306	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1B	33	-306	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1C	33	-306	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1D	33	-306	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1E	33	-132	1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1F	33	-132	1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1G	33	-132	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1H	33	-132	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1I	33	-459	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1J	33	-459	2	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1K	33	-459	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1L	33	-459	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1M	33	21	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	33	21	2	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1O	33	21	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	33	21	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
2	33	-327	1	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1A	65	-305	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01	

1B	65	-305	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1C	65	-305	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1D	65	-305	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1E	65	-131	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1F	65	-131	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1G	65	-131	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1H	65	-131	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1I	65	-458	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1J	65	-458	1	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01
1K	65	-458	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1L	65	-458	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01
1M	65	22	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	65	22	1	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01
1O	65	22	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	65	22	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01
2	65	-326	0	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-307	0	1	1	0.9200	1.0116	1.0104	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1B	-307	0	2	1	0.9200	1.0116	1.0064	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1C	-307	-0	1	1	0.9200	1.0116	1.0104	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1D	-307	-0	2	1	0.9200	1.0116	1.0064	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1E	-133	0	1	1	0.9200	1.0050	1.0045	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1F	-133	0	2	1	0.9200	1.0050	1.0028	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1G	-133	-0	1	1	0.9200	1.0050	1.0045	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1H	-133	-0	2	1	0.9200	1.0050	1.0028	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 44
1I	-460	0	1	1	0.9200	1.0165	1.0153	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 44
1J	-460	0	2	1	0.9200	1.0165	1.0059	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 44
1K	-460	-0	1	1	0.9200	1.0165	1.0153	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 44
1L	-460	-0	2	1	0.9200	1.0165	1.0059	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 44
2	-329	-0	2	1	0.9200	1.0400	1.0087	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 158 NI 162 NF 159 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	-1146	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1B	0	-1146	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1C	0	-1146	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1D	0	-1146	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1E	0	-980	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1F	0	-980	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1G	0	-980	-2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1H	0	-980	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1I	0	-1287	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1J	0	-1287	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-1287	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1L	0	-1287	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	-839	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1N	0	-839	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1O	0	-839	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1P	0	-839	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
2	0	-1583	-3	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1A	33	-1145	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1B	33	-1145	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1C	33	-1145	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1D	33	-1145	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01	
1E	33	-979	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1F	33	-979	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1G	33	-979	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1H	33	-979	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1I	33	-1286	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1J	33	-1286	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1K	33	-1286	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1L	33	-1286	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01	
1M	33	-838	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1N	33	-838	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1O	33	-838	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1P	33	-838	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
2	33	-1582	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1A	65	-1144	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.07	0.00	
1B	65	-1144	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1C	65	-1144	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.07	0.00	
1D	65	-1144	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.00	
1E	65	-978	-4	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1F	65	-978	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1G	65	-978	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1H	65	-978	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1I	65	-1285	-5	0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1J	65	-1285	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	

1K	65	-1285	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00
1L	65	-1285	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00
1M	65	-837	-5	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1N	65	-837	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00
1O	65	-837	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00
1P	65	-837	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00
2	65	-1580	-6	-0	0	0	0	1	0.00	0.10	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1146	0	2	1	0.9200	1.0476	0.9995	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1B	-1146	0	2	1	0.9200	1.0476	1.0120	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1C	-1146	-0	2	1	0.9200	1.0476	0.9995	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1D	-1146	-0	2	1	0.9200	1.0476	1.0120	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1E	-980	0	2	1	0.9200	1.0407	0.9996	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1F	-980	0	2	1	0.9200	1.0407	1.0102	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1G	-980	-0	2	1	0.9200	1.0407	0.9996	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1H	-980	-0	2	1	0.9200	1.0407	1.0102	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1I	-1287	0	2	1	0.9200	1.0449	0.9862	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1J	-1287	0	2	1	0.9200	1.0449	1.0299	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1K	-1287	-0	2	1	0.9200	1.0450	0.9862	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1L	-1287	-0	2	1	0.9200	1.0450	1.0299	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1M	-839	0	2	1	0.9200	1.0293	0.9910	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1N	-839	0	2	1	0.9200	1.0293	1.0195	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1O	-839	-0	2	1	0.9200	1.0293	0.9910	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1P	-839	-0	2	1	0.9200	1.0293	1.0195	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
2	-1583	-0	3	1	0.9200	1.1932	1.0058	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 159 NI 164 NF 161 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN			----- daN*m				-----			
1A	0	-2010	-11	1	0	0	5	1	0.00	0.13	0.03	
1B	0	-2010	-11	1	0	0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1C	0	-2010	-11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.03	
1D	0	-2010	-11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1E	0	-1852	-11	1	0	0	5	1	0.00	0.12	0.03	
1F	0	-1852	-11	1	0	0	5	1	0.00	0.12	0.02	
1G	0	-1852	-11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.03	
1H	0	-1852	-11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.02	
1I	0	-2151	-12	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.03	
1J	0	-2151	-10	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.02	
1K	0	-2151	-12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.03	
1L	0	-2151	-10	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.02	
1M	0	-1711	-12	0	0	0	5	1	0.00	0.11	0.03	
1N	0	-1711	-10	0	0	0	5	1	0.00	0.11	0.02	
1O	0	-1711	-12	-0	0	-0	5	1	0.00	0.11	0.03	
1P	0	-1711	-10	-0	0	-0	5	1	0.00	0.11	0.02	
2	0	-2873	-17	-0	0	-0	8	1	0.00	0.19	0.04	
1A	33	-2009	-13	1	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1B	33	-2009	-12	1	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1C	33	-2009	-13	-1	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1D	33	-2009	-12	-1	0	0	1	1	0.00	0.13	0.01	
1E	33	-1851	-13	1	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1F	33	-1851	-12	1	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1G	33	-1851	-13	-1	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1H	33	-1851	-12	-1	0	0	1	1	0.00	0.12	0.01	
1I	33	-2150	-13	0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1J	33	-2150	-11	0	0	-0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1K	33	-2150	-13	-0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.01	
1L	33	-2150	-11	-0	0	0	2	1	0.00	0.14	0.01	
1M	33	-1710	-13	0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1N	33	-1710	-11	0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1O	33	-1710	-13	-0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1P	33	-1710	-11	-0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
2	33	-2872	-18	-0	0	-0	2	1	0.00	0.19	0.01	
1A	65	-2008	-14	1	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1B	65	-2008	-13	1	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1C	65	-2008	-14	-1	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1D	65	-2008	-13	-1	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1E	65	-1850	-14	1	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1F	65	-1850	-13	1	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1G	65	-1850	-14	-1	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1H	65	-1850	-13	-1	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1I	65	-2149	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1J	65	-2149	-12	0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
1K	65	-2149	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1L	65	-2149	-12	-0	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.01	
1M	65	-1709	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.11	0.02	
1N	65	-1709	-12	0	0	-0	-2	1	0.00	0.11	0.01	
1O	65	-1709	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.11	0.02	

1P	65	-1709	-12	-0	0	0	-2	1	0.00	0.11	0.01
2	65	-2871	-20	-0	0	0	-4	1	0.00	0.19	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ_{\min} .	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2010	-0	5	1	0.9200	0.9145	0.9437	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1B	-2010	-0	5	1	0.9200	0.9145	0.9510	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1C	-2010	0	5	1	0.9200	0.9143	0.9437	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1D	-2010	0	5	1	0.9200	0.9143	0.9510	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1E	-1852	-0	5	1	0.9200	0.9212	0.9482	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1F	-1852	-0	5	1	0.9200	0.9212	0.9549	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1G	-1852	0	5	1	0.9200	0.9210	0.9482	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1H	-1852	0	5	1	0.9200	0.9210	0.9549	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1I	-2151	-0	5	1	0.9200	0.9358	0.9318	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1J	-2151	-0	5	1	0.9200	0.9358	0.9562	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1K	-2151	0	5	1	0.9200	0.9354	0.9318	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1L	-2151	0	5	1	0.9200	0.9354	0.9562	--	--	0.15	--	0.18	Snell. 'zx'= 44
1M	-1711	-0	5	1	0.9200	0.9490	0.9457	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1N	-1711	-0	5	1	0.9200	0.9490	0.9652	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1O	-1711	0	5	1	0.9200	0.9486	0.9457	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1P	-1711	0	5	1	0.9200	0.9486	0.9652	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
2	-2873	-0	8	1	0.9200	1.3509	0.9234	--	--	0.20	--	0.24	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 160 NI 11 NF 163 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN				daN*m						
1A	0	-2753	12	5	0	2	-6	1	0.00	0.18	0.03	
1B	0	-2753	15	5	0	2	-6	1	0.00	0.18	0.03	
1C	0	-2753	12	-5	0	-2	-6	1	0.00	0.18	0.03	
1D	0	-2753	15	-5	0	-2	-6	1	0.00	0.18	0.03	
1E	0	-2575	12	5	0	2	-6	1	0.00	0.17	0.03	
1F	0	-2575	15	5	0	2	-6	1	0.00	0.17	0.03	
1G	0	-2575	12	-5	0	-2	-6	1	0.00	0.17	0.03	
1H	0	-2575	15	-5	0	-2	-6	1	0.00	0.17	0.03	
1I	0	-2930	10	3	0	1	-5	1	0.00	0.19	0.02	
1J	0	-2930	17	3	0	1	-7	1	0.00	0.19	0.03	
1K	0	-2930	10	-3	0	-1	-5	1	0.00	0.19	0.02	
1L	0	-2930	17	-3	0	-1	-7	1	0.00	0.19	0.03	
1M	0	-2398	10	3	0	1	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1N	0	-2398	17	3	0	1	-7	1	0.00	0.16	0.03	
1O	0	-2398	10	-3	0	-1	-5	1	0.00	0.16	0.02	
1P	0	-2398	17	-3	0	-1	-7	1	0.00	0.16	0.03	
2	0	-3963	20	-0	0	-0	-9	1	0.00	0.26	0.05	
1A	33	-2752	11	5	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1B	33	-2752	14	5	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1C	33	-2752	11	-5	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1D	33	-2752	14	-5	0	-0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1E	33	-2574	11	5	0	0	-2	1	0.00	0.17	0.01	
1F	33	-2574	14	5	0	0	-2	1	0.00	0.17	0.01	
1G	33	-2574	11	-5	0	-0	-2	1	0.00	0.17	0.01	
1H	33	-2574	14	-5	0	-0	-2	1	0.00	0.17	0.01	
1I	33	-2929	9	3	0	0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
1J	33	-2929	16	3	0	0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
1K	33	-2929	9	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
1L	33	-2929	16	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.19	0.01	
1M	33	-2397	9	3	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1N	33	-2397	16	3	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1O	33	-2397	9	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
1P	33	-2397	16	-3	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.01	
2	33	-3962	19	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.26	0.01	
1A	65	-2751	10	5	0	-1	2	1	0.00	0.18	0.01	
1B	65	-2751	12	5	0	-1	2	1	0.00	0.18	0.01	
1C	65	-2751	10	-5	0	1	2	1	0.00	0.18	0.01	
1D	65	-2751	12	-5	0	1	2	1	0.00	0.18	0.01	
1E	65	-2573	10	5	0	-1	2	1	0.00	0.17	0.01	
1F	65	-2573	12	5	0	-1	2	1	0.00	0.17	0.01	
1G	65	-2573	10	-5	0	1	2	1	0.00	0.17	0.01	
1H	65	-2573	12	-5	0	1	2	1	0.00	0.17	0.01	
1I	65	-2928	8	3	0	-1	1	1	0.00	0.19	0.00	
1J	65	-2928	15	3	0	-1	3	1	0.00	0.19	0.02	
1K	65	-2928	8	-3	0	1	1	1	0.00	0.19	0.00	
1L	65	-2928	15	-3	0	1	3	1	0.00	0.19	0.02	
1M	65	-2396	8	3	0	-1	1	1	0.00	0.16	0.00	
1N	65	-2396	15	3	0	-1	3	1	0.00	0.16	0.02	
1O	65	-2396	8	-3	0	1	1	1	0.00	0.16	0.00	
1P	65	-2396	15	-3	0	1	3	1	0.00	0.16	0.02	
2	65	-3961	17	-0	0	0	3	1	0.00	0.26	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2753	2	-6	1	0.9200	0.9095	0.9574	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1B	-2753	2	-6	1	0.9200	0.9095	0.9472	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1C	-2753	-2	-6	1	0.9200	0.9096	0.9574	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1D	-2753	-2	-6	1	0.9200	0.9096	0.9472	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1E	-2575	2	-6	1	0.9200	0.9153	0.9601	--	--	0.18	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1F	-2575	2	-6	1	0.9200	0.9153	0.9506	--	--	0.18	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1G	-2575	-2	-6	1	0.9200	0.9154	0.9601	--	--	0.18	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1H	-2575	-2	-6	1	0.9200	0.9154	0.9506	--	--	0.18	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1I	-2930	1	-5	1	0.9200	0.9015	0.9701	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1J	-2930	1	-7	1	0.9200	0.9015	0.9343	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1K	-2930	-1	-5	1	0.9200	0.9017	0.9701	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1L	-2930	-1	-7	1	0.9200	0.9017	0.9343	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1M	-2398	1	-5	1	0.9200	0.9194	0.9755	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1N	-2398	1	-7	1	0.9200	0.9194	0.9462	--	--	0.17	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1O	-2398	-1	-5	1	0.9200	0.9195	0.9755	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1P	-2398	-1	-7	1	0.9200	0.9195	0.9462	--	--	0.17	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
2	-3963	-0	-9	1	0.9200	1.4840	0.9284	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 161 NI 140 NF 137 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	1922	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1B	0	1922	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.13	0.02	
1C	0	1922	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.01	
1D	0	1922	13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.13	0.02	
1E	0	2088	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1F	0	2088	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1G	0	2088	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1H	0	2088	13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1I	0	1852	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1J	0	1852	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.02	
1K	0	1852	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1L	0	1852	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.02	
1M	0	2158	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1N	0	2158	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
1O	0	2158	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1P	0	2158	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.02	
2	0	2982	19	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.19	0.02	
1A	33	1923	11	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1B	33	1923	12	0	0	0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1C	33	1923	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1D	33	1923	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.13	0.00	
1E	33	2089	11	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1F	33	2089	12	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1G	33	2089	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1H	33	2089	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1I	33	1853	11	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1J	33	1853	13	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1K	33	1853	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1L	33	1853	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1M	33	2159	11	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1N	33	2159	13	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1O	33	2159	11	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1P	33	2159	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
2	33	2983	17	-0	0	-0	1	1	0.00	0.19	0.01	
1A	65	1924	10	0	0	0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1B	65	1924	11	0	0	0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1C	65	1924	10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.13	0.02	
1D	65	1924	11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.02	
1E	65	2090	10	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1F	65	2090	11	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.02	
1G	65	2090	10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1H	65	2090	11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.02	
1I	65	1854	10	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1J	65	1854	11	0	0	0	5	1	0.00	0.12	0.02	
1K	65	1854	10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.02	
1L	65	1854	11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.02	
1M	65	2160	10	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1N	65	2160	11	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.02	
1O	65	2160	10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1P	65	2160	11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.02	
2	65	2984	16	-0	0	-0	7	1	0.00	0.19	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 162 NI 142 NF 139 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	1034	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1B	0	1034	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1C	0	1034	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1D	0	1034	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.01	
1E	0	1156	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.01	
1F	0	1156	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	1156	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.01	
1H	0	1156	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	948	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.01	
1J	0	948	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.06	0.01	
1K	0	948	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.01	
1L	0	948	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.06	0.01	
1M	0	1242	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.01	
1N	0	1242	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.01	
1O	0	1242	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.01	
1P	0	1242	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.01	
2	0	1628	12	0	0	-0	-3	1	0.00	0.11	0.01	
1A	33	1036	7	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1B	33	1036	7	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1C	33	1036	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1D	33	1036	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1E	33	1156	7	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1F	33	1156	7	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1G	33	1156	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1H	33	1156	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1I	33	949	6	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1J	33	949	8	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1K	33	949	6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1L	33	949	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1M	33	1243	6	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1N	33	1243	8	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1O	33	1243	6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1P	33	1243	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
2	33	1629	10	0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.01	
1A	65	1036	6	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1B	65	1036	6	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1C	65	1036	6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1D	65	1036	6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1E	65	1158	6	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1F	65	1158	6	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1G	65	1158	6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1H	65	1158	6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1I	65	950	5	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1J	65	950	6	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.02	
1K	65	950	5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1L	65	950	6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.02	
1M	65	1244	5	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1N	65	1244	6	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.02	
1O	65	1244	5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1P	65	1244	6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.02	
2	65	1630	9	0	0	-0	4	1	0.00	0.11	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	daN	daN*m	daN*m										
1A	0	200	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00		
1B	0	200	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00		
1C	0	200	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00		
1D	0	200	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00		
1E	0	327	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00		
1F	0	327	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00		
1G	0	327	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00		
1H	0	327	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00		

ASTA NUM. 163 NI 144 NF 141 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	200	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	200	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	200	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	200	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	327	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1F	0	327	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	327	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	327	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	

1I	0	71	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	71	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	71	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	71	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	456	3	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1N	0	456	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1O	0	456	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1P	0	456	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
2	0	391	6	0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1A	33	201	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1B	33	201	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1C	33	201	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1D	33	201	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1E	33	328	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1F	33	328	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1G	33	328	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1H	33	328	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1I	33	72	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01
1J	33	72	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	33	72	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01
1L	33	72	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	33	457	2	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01
1N	33	457	3	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1O	33	457	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01
1P	33	457	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
2	33	392	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01
1A	65	202	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1B	65	202	2	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1C	65	202	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1D	65	202	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1E	65	329	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1F	65	329	2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1G	65	329	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1H	65	329	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1I	65	73	1	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01
1J	65	73	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01
1K	65	73	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01
1L	65	73	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01
1M	65	458	1	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01
1N	65	458	2	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01
1O	65	458	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01
1P	65	458	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01
2	65	394	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 164 NI 146 NF 143 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 R_c B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-694	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-694	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	-694	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-694	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	-474	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1F	0	-474	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1G	0	-474	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1H	0	-474	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1I	0	-851	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1J	0	-851	1	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1K	0	-851	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1L	0	-851	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1M	0	-316	-1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	-316	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	-316	-1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	-316	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	-869	-1	0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1A	33	-693	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1B	33	-693	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1C	33	-693	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1D	33	-693	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1E	33	-473	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	33	-473	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1G	33	-473	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1H	33	-473	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1I	33	-850	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1J	33	-850	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1K	33	-850	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01	
1L	33	-850	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00	

1M	33	-315	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1N	33	-315	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1O	33	-315	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1P	33	-315	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
2	33	-868	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01
1A	65	-692	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1B	65	-692	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1C	65	-692	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1D	65	-692	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1E	65	-472	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1F	65	-472	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1G	65	-472	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1H	65	-472	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1I	65	-849	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00
1J	65	-849	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00
1K	65	-849	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00
1L	65	-849	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00
1M	65	-314	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	65	-314	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1O	65	-314	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	65	-314	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
2	65	-867	-4	0	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-694	0	1	1	0.9200	1.0286	1.0051	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1B	-694	0	1	1	0.9200	1.0286	1.0108	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1C	-694	-0	1	1	0.9200	1.0290	1.0051	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1D	-694	-0	1	1	0.9200	1.0290	1.0108	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1E	-474	0	1	1	0.9200	1.0195	1.0035	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 44
1F	-474	0	1	1	0.9200	1.0195	1.0074	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 44
1G	-474	-0	1	1	0.9200	1.0198	1.0035	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 44
1H	-474	-0	1	1	0.9200	1.0198	1.0074	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 44
1I	-851	0	2	1	0.9200	1.0392	1.0032	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1J	-851	0	1	1	0.9200	1.0392	1.0225	--	--	0.06	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1K	-851	-0	2	1	0.9200	1.0384	1.0032	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1L	-851	-0	1	1	0.9200	1.0384	1.0225	--	--	0.06	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1M	-316	0	2	1	0.9200	1.0146	1.0012	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1N	-316	0	1	1	0.9200	1.0146	1.0084	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1O	-316	-0	2	1	0.9200	1.0143	1.0012	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
1P	-316	-0	1	1	0.9200	1.0143	1.0084	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 44
2	-869	-0	2	1	0.9200	1.1062	1.0084	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 165 NI 148 NF 145 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN			----- daN*m			-----	-----			
1A	0	-1584	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1B	0	-1584	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1C	0	-1584	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1D	0	-1584	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01	
1E	0	-1272	-5	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1F	0	-1272	-4	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	-1272	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1H	0	-1272	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	-1765	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1J	0	-1765	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1K	0	-1765	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1L	0	-1765	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.01	
1M	0	-1091	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1N	0	-1091	-3	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01	
1O	0	-1091	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1P	0	-1091	-3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01	
2	0	-2126	-7	0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1A	33	-1583	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1B	33	-1583	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1C	33	-1583	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1D	33	-1583	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1E	33	-1271	-6	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1F	33	-1271	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1G	33	-1271	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1H	33	-1271	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1I	33	-1764	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1J	33	-1764	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1K	33	-1764	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1L	33	-1764	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.00	
1M	33	-1090	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1N	33	-1090	-5	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1O	33	-1090	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
1P	33	-1090	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00	
2	33	-2124	-9	0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	

1A	65	-1582	-7	0	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1B	65	-1582	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.01
1C	65	-1582	-7	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.01
1D	65	-1582	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.01
1E	65	-1270	-7	0	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.01
1F	65	-1270	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.01
1G	65	-1270	-7	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.01
1H	65	-1270	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.01
1I	65	-1763	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1J	65	-1763	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.11	0.01
1K	65	-1763	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.11	0.01
1L	65	-1763	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.11	0.01
1M	65	-1089	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.01
1N	65	-1089	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.07	0.01
1O	65	-1089	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.01
1P	65	-1089	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.07	0.01
2	65	-2123	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1584	0	3	1	0.9200	1.0672	0.9566	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1B	-1584	0	2	1	0.9200	1.0672	0.9571	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1C	-1584	-0	3	1	0.9200	1.0704	0.9566	--	--	0.11	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1D	-1584	-0	2	1	0.9200	1.0704	0.9571	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 44
1E	-1272	0	3	1	0.9200	1.0540	0.9652	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1F	-1272	0	2	1	0.9200	1.0540	0.9656	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1G	-1272	-0	3	1	0.9200	1.0565	0.9652	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1H	-1272	-0	2	1	0.9200	1.0565	0.9656	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx'= 44
1I	-1765	0	3	1	0.9200	1.0812	0.9528	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1J	-1765	0	2	1	0.9200	1.0812	0.9504	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1K	-1765	-0	3	1	0.9200	1.0754	0.9528	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 44
1L	-1765	-0	2	1	0.9200	1.0754	0.9504	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 44
1M	-1091	0	3	1	0.9200	1.0502	0.9709	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1N	-1091	0	2	1	0.9200	1.0502	0.9694	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1O	-1091	-0	3	1	0.9200	1.0466	0.9709	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1P	-1091	-0	2	1	0.9200	1.0466	0.9694	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
2	-2126	-0	4	1	0.9200	0.9955	0.9404	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 166 NI 150 NF 147 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-2504	-14	0	0	0	5	1	0.00	0.16	0.03	
1B	0	-2504	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.16	0.02	
1C	0	-2504	-14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.16	0.03	
1D	0	-2504	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.16	0.02	
1E	0	-2102	-14	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.03	
1F	0	-2102	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1G	0	-2102	-14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.03	
1H	0	-2102	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.14	0.02	
1I	0	-2710	-16	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.03	
1J	0	-2710	-9	0	0	0	3	1	0.00	0.18	0.02	
1K	0	-2710	-16	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.03	
1L	0	-2710	-9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.18	0.02	
1M	0	-1896	-16	0	0	0	6	1	0.00	0.12	0.03	
1N	0	-1896	-9	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.02	
1O	0	-1896	-16	-0	0	-0	6	1	0.00	0.12	0.03	
1P	0	-1896	-9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.02	
2	0	-3427	-18	0	0	0	7	1	0.00	0.22	0.03	
1A	33	-2503	-15	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1B	33	-2503	-12	0	0	0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1C	33	-2503	-15	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1D	33	-2503	-12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.16	0.00	
1E	33	-2102	-15	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1F	33	-2102	-12	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1G	33	-2102	-15	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1H	33	-2102	-12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1I	33	-2709	-17	0	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1J	33	-2709	-10	0	0	0	0	1	0.00	0.18	0.00	
1K	33	-2709	-17	-0	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1L	33	-2709	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.18	0.00	
1M	33	-1896	-17	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1N	33	-1896	-10	0	0	0	0	1	0.00	0.12	0.00	
1O	33	-1896	-17	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1P	33	-1896	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.12	0.00	
2	33	-3426	-20	0	0	0	1	1	0.00	0.22	0.00	
1A	65	-2503	-16	0	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1B	65	-2503	-13	0	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.02	
1C	65	-2503	-16	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.02	
1D	65	-2503	-13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.02	

1E	65	-2101	-16	0	0	0	-4	1	0.00	0.14	0.02
1F	65	-2101	-13	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.02
1G	65	-2101	-16	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.14	0.02
1H	65	-2101	-13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.02
1I	65	-2709	-18	0	0	0	-5	1	0.00	0.18	0.02
1J	65	-2709	-11	0	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01
1K	65	-2709	-18	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.18	0.02
1L	65	-2709	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01
1M	65	-1895	-18	0	0	0	-5	1	0.00	0.12	0.02
1N	65	-1895	-11	0	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01
1O	65	-1895	-18	-0	0	-0	-5	1	0.00	0.12	0.02
1P	65	-1895	-11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01
2	65	-3425	-21	0	0	-0	-6	1	0.00	0.22	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2504	0	5	1	0.9200	1.0750	0.9032	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1B	-2504	0	4	1	0.9200	1.0750	0.9003	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1C	-2504	-0	5	1	0.9200	1.0679	0.9032	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1D	-2504	-0	4	1	0.9200	1.0679	0.9003	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1E	-2102	0	5	1	0.9200	1.0630	0.9187	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1F	-2102	0	4	1	0.9200	1.0630	0.9163	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1G	-2102	-0	5	1	0.9200	1.0571	0.9187	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1H	-2102	-0	4	1	0.9200	1.0571	0.9163	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 44
1I	-2710	0	6	1	0.9200	1.0941	0.8991	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1J	-2710	0	3	1	0.9200	1.0941	0.8844	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1K	-2710	-0	6	1	0.9200	1.0791	0.8991	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1L	-2710	-0	3	1	0.9200	1.0791	0.8844	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1M	-1896	0	6	1	0.9200	1.0659	0.9294	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1N	-1896	0	3	1	0.9200	1.0659	0.9191	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
1O	-1896	-0	6	1	0.9200	1.0554	0.9294	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 44
1P	-1896	-0	3	1	0.9200	1.0554	0.9191	--	--	0.13	--	0.15	Snell. 'zx'= 44
2	-3427	0	7	1	0.9200	0.9196	0.8645	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 167 NI 14 NF 149 Lungh. 65.7 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0348 0.0348 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-3167	-0	2	0	1	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1B	0	-3167	5	2	0	1	-4	1	0.00	0.21	0.02	
1C	0	-3167	-0	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1D	0	-3167	5	-2	0	-1	-4	1	0.00	0.21	0.02	
1E	0	-2779	-0	2	0	1	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1F	0	-2779	5	2	0	1	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1G	0	-2779	-0	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1H	0	-2779	5	-2	0	-1	-4	1	0.00	0.18	0.02	
1I	0	-3332	-6	1	0	0	1	1	0.00	0.22	0.01	
1J	0	-3332	11	1	0	0	-7	1	0.00	0.22	0.03	
1K	0	-3332	-6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.22	0.01	
1L	0	-3332	11	-1	0	-0	-7	1	0.00	0.22	0.03	
1M	0	-2614	-6	1	0	0	1	1	0.00	0.17	0.01	
1N	0	-2614	11	1	0	0	-7	1	0.00	0.17	0.03	
1O	0	-2614	-6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.17	0.01	
1P	0	-2614	11	-1	0	-0	-7	1	0.00	0.17	0.03	
2	0	-4423	4	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.29	0.02	
1A	33	-3166	-1	2	0	0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1B	33	-3166	4	2	0	0	-3	1	0.00	0.21	0.01	
1C	33	-3166	-1	-2	0	0	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1D	33	-3166	4	-2	0	0	-3	1	0.00	0.21	0.01	
1E	33	-2778	-1	2	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1F	33	-2778	4	2	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1G	33	-2778	-1	-2	0	0	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1H	33	-2778	4	-2	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1I	33	-3331	-7	1	0	0	-1	1	0.00	0.22	0.00	
1J	33	-3331	10	1	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.02	
1K	33	-3331	-7	-1	0	0	-1	1	0.00	0.22	0.00	
1L	33	-3331	10	-1	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.02	
1M	33	-2613	-7	1	0	0	-1	1	0.00	0.17	0.00	
1N	33	-2613	10	1	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.02	
1O	33	-2613	-7	-1	0	0	-1	1	0.00	0.17	0.00	
1P	33	-2613	10	-1	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.02	
2	33	-4422	2	-0	0	0	-3	1	0.00	0.29	0.02	
1A	66	-3165	-2	2	0	-1	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1B	66	-3165	3	2	0	-1	-1	1	0.00	0.21	0.01	
1C	66	-3165	-2	-2	0	1	-2	1	0.00	0.21	0.01	
1D	66	-3165	3	-2	0	1	-1	1	0.00	0.21	0.01	
1E	66	-2777	-2	2	0	-1	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1F	66	-2777	3	2	0	-1	-1	1	0.00	0.18	0.01	
1G	66	-2777	-2	-2	0	1	-2	1	0.00	0.18	0.01	
1H	66	-2777	3	-2	0	1	-1	1	0.00	0.18	0.01	
1I	66	-3330	-8	1	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02	

1J	66	-3330	9	1	0	-0	-0	1	0.00	0.22	0.00
1K	66	-3330	-8	-1	0	0	-4	1	0.00	0.22	0.02
1L	66	-3330	9	-1	0	0	-0	1	0.00	0.22	0.00
1M	66	-2612	-8	1	0	-0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1N	66	-2612	9	1	0	-0	-0	1	0.00	0.17	0.00
1O	66	-2612	-8	-1	0	0	-4	1	0.00	0.17	0.02
1P	66	-2612	9	-1	0	0	-0	1	0.00	0.17	0.00
2	66	-4420	1	-0	0	0	-3	1	0.00	0.29	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-3167	1	-2	1	0.9191	0.8444	1.0905	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1B	-3167	1	-4	1	0.9191	0.8444	1.0471	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1C	-3167	1	-2	1	0.9191	0.8432	1.0905	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1D	-3167	1	-4	1	0.9191	0.8432	1.0471	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1E	-2779	1	-2	1	0.9191	0.8634	1.0795	--	--	0.20	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1F	-2779	1	-4	1	0.9191	0.8634	1.0413	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1G	-2779	1	-2	1	0.9191	0.8624	1.0795	--	--	0.20	--	0.21	Snell. 'zx'= 44
1H	-2779	1	-4	1	0.9191	0.8624	1.0413	--	--	0.20	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1I	-3332	0	-4	1	0.9191	0.8340	0.9512	--	--	0.24	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1J	-3332	0	-7	1	0.9191	0.8340	1.0037	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1K	-3332	0	-4	1	0.9191	0.8505	0.9512	--	--	0.24	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1L	-3332	0	-7	1	0.9191	0.8505	1.0037	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1M	-2614	0	-4	1	0.9191	0.8698	0.9618	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1N	-2614	0	-7	1	0.9191	0.8698	1.0029	--	--	0.18	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1O	-2614	0	-4	1	0.9191	0.8827	0.9618	--	--	0.18	--	0.20	Snell. 'zx'= 44
1P	-2614	0	-7	1	0.9191	0.8827	1.0029	--	--	0.18	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
2	-4423	0	-4	1	0.9191	0.9509	1.1345	--	--	0.31	--	0.34	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 168 NI 121 NF 108 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	627	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1B	0	627	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1C	0	627	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1D	0	627	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1E	0	868	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1F	0	868	11	0	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1G	0	868	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1H	0	868	11	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1I	0	700	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1J	0	700	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1K	0	700	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1L	0	700	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1M	0	795	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1N	0	795	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1O	0	795	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1P	0	795	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
2	0	1109	14	0	0	-0	-1	1	0.00	0.07	0.00	
1A	34	628	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1B	34	628	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1C	34	628	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1D	34	628	10	-0	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1E	34	869	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1F	34	869	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1G	34	869	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01	
1H	34	869	10	-0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1I	34	701	8	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1J	34	701	9	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1K	34	701	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1L	34	701	9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1M	34	796	8	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1N	34	796	9	0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.01	
1O	34	796	8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1P	34	796	9	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01	
2	34	1110	12	0	0	-0	4	1	0.00	0.07	0.02	
1A	68	629	6	0	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.02	
1B	68	629	9	0	0	-0	6	1	0.00	0.04	0.03	
1C	68	629	6	-0	0	0	4	1	0.00	0.04	0.02	
1D	68	629	9	-0	0	0	6	1	0.00	0.04	0.03	
1E	68	869	6	0	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.02	
1F	68	869	9	0	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.03	
1G	68	869	6	-0	0	0	4	1	0.00	0.06	0.02	
1H	68	869	9	-0	0	0	6	1	0.00	0.06	0.03	
1I	68	702	6	0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1J	68	702	8	0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.03	
1K	68	702	6	-0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1L	68	702	8	-0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.03	
1M	68	796	6	0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.02	
1N	68	796	8	0	0	0	5	1	0.00	0.05	0.03	

1O	68	796	6	-0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.02
1P	68	796	8	-0	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.03
2	68	1112	11	0	0	-0	8	1	0.00	0.07	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 169 NI 135 NF 108 Lungh. 68.2 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0356 0.0356 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	-1225	3	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.01
1B	0	-1225	4	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00
1C	0	-1225	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.01
1D	0	-1225	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00
1E	0	-869	3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01
1F	0	-869	4	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00
1G	0	-869	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01
1H	0	-869	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00
1I	0	-1114	3	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01
1J	0	-1114	4	0	0	0	1	1	0.00	0.07	0.01
1K	0	-1114	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01
1L	0	-1114	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.01
1M	0	-980	3	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01
1N	0	-980	4	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.01
1O	0	-980	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01
1P	0	-980	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.01
2	0	-1553	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.10	0.01

1A	34	-1224	1	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01
1B	34	-1224	3	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01
1C	34	-1224	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01
1D	34	-1224	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01
1E	34	-868	1	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1F	34	-868	3	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1G	34	-868	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01
1H	34	-868	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
1I	34	-1113	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1J	34	-1113	2	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1K	34	-1113	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
1L	34	-1113	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
1M	34	-979	2	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1N	34	-979	2	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1O	34	-979	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
1P	34	-979	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
2	34	-1552	3	0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.02

1A	68	-1223	0	0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.02
1B	68	-1223	2	0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.01
1C	68	-1223	0	-0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.02
1D	68	-1223	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.01
1E	68	-867	0	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.02
1F	68	-867	2	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1G	68	-867	0	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.02
1H	68	-867	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
1I	68	-1112	1	0	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01
1J	68	-1112	1	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.01
1K	68	-1112	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01
1L	68	-1112	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.01
1M	68	-978	1	0	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01
1N	68	-978	1	0	0	0	2	1	0.00	0.06	0.01
1O	68	-978	1	-0	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01
1P	68	-978	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.01
2	68	-1551	2	0	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-1225	0	3	1	0.9126	1.0283	1.0267	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx' = 46
1B	-1225	0	2	1	0.9126	1.0283	1.0304	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx' = 46
1C	-1225	-0	3	1	0.9126	1.0434	1.0267	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx' = 46
1D	-1225	-0	2	1	0.9126	1.0434	1.0304	--	--	0.09	--	0.10	Snell. 'zx' = 46
1E	-869	0	3	1	0.9126	1.0201	1.0190	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx' = 46
1F	-869	0	2	1	0.9126	1.0201	1.0215	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx' = 46
1G	-869	-0	3	1	0.9126	1.0308	1.0190	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx' = 46
1H	-869	-0	2	1	0.9126	1.0308	1.0215	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx' = 46
1I	-1114	0	3	1	0.9126	1.0323	1.0246	--	--	0.08	--	0.09	Snell. 'zx' = 46

1J	-1114	0	2	1	0.9126	1.0323	1.0269	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	46
1K	-1114	-0	3	1	0.9126	1.0532	1.0246	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	46
1L	-1114	-0	2	1	0.9126	1.0532	1.0269	--	--	0.08	--	0.09	Snell.	'zx'='	46
1M	-980	0	3	1	0.9126	1.0284	1.0216	--	--	0.07	--	0.08	Snell.	'zx'='	46
1N	-980	0	2	1	0.9126	1.0284	1.0236	--	--	0.07	--	0.08	Snell.	'zx'='	46
1O	-980	-0	3	1	0.9126	1.0468	1.0216	--	--	0.07	--	0.09	Snell.	'zx'='	46
1P	-980	-0	2	1	0.9126	1.0468	1.0236	--	--	0.07	--	0.08	Snell.	'zx'='	46
2	-1553	-0	4	1	0.9126	1.0430	1.0351	--	--	0.11	--	0.13	Snell.	'zx'='	46

ASTA NUM. 170 NI 119 NF 122 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
cm		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	125	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	125	4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	125	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	125	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	247	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1F	0	247	4	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	247	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	247	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	157	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	157	4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	157	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	157	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	215	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	215	4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	215	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	215	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	276	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	33	126	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1B	33	126	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	33	126	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1D	33	126	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	33	248	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1F	33	248	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1G	33	248	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1H	33	248	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01	
1I	33	158	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	33	158	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	33	158	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	33	158	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	33	216	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1N	33	216	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1O	33	216	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1P	33	216	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
2	33	277	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1A	65	127	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1B	65	127	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	65	127	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1D	65	127	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	65	249	1	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1F	65	249	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1G	65	249	1	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1H	65	249	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1I	65	159	1	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	65	159	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	65	159	1	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	65	159	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	65	217	1	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1N	65	217	2	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1O	65	217	1	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1P	65	217	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
2	65	279	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	γmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
daN	daN	daN*m	daN*m										
1A	0	-327	2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01		
1B	0	-327	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00		

ASTA NUM. 171 NI 117 NF 120 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
cm		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-327	2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1B	0	-327	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	

1C	0	-327	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1D	0	-327	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1E	0	-120	2	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1F	0	-120	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	0	-120	2	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1H	0	-120	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	0	-271	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1J	0	-271	3	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1K	0	-271	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1L	0	-271	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1M	0	-176	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1N	0	-176	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	-176	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1P	0	-176	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	0	-332	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01

1A	33	-326	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1B	33	-326	2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.01
1C	33	-326	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1D	33	-326	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1E	33	-119	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1F	33	-119	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01
1G	33	-119	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1H	33	-119	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1I	33	-270	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1J	33	-270	1	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1K	33	-270	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1L	33	-270	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1M	33	-175	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1N	33	-175	1	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1O	33	-175	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1P	33	-175	1	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
2	33	-330	2	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01

1A	65	-325	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1B	65	-325	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1C	65	-325	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1D	65	-325	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1E	65	-118	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1F	65	-118	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1G	65	-118	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1H	65	-118	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1I	65	-269	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1J	65	-269	0	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1K	65	-269	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1L	65	-269	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1M	65	-174	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1N	65	-174	0	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1O	65	-174	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1P	65	-174	0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
2	65	-329	0	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-327	0	2	1	0.9200	1.0040	1.0097	--	--	0.02	--	0.04 Snell.	'zx'= 44
1B	-327	0	2	1	0.9200	1.0040	1.0077	--	--	0.02	--	0.03 Snell.	'zx'= 44
1C	-327	-0	2	1	0.9200	1.0072	1.0097	--	--	0.02	--	0.04 Snell.	'zx'= 44
1D	-327	-0	2	1	0.9200	1.0072	1.0077	--	--	0.02	--	0.03 Snell.	'zx'= 44
1E	-120	0	2	1	0.9200	1.0015	1.0036	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'= 44
1F	-120	0	2	1	0.9200	1.0015	1.0028	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'= 44
1G	-120	-0	2	1	0.9200	1.0026	1.0036	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'= 44
1H	-120	-0	2	1	0.9200	1.0026	1.0028	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'= 44
1I	-271	0	2	1	0.9200	1.0045	1.0077	--	--	0.02	--	0.03 Snell.	'zx'= 44
1J	-271	0	2	1	0.9200	1.0045	1.0070	--	--	0.02	--	0.03 Snell.	'zx'= 44
1K	-271	-0	2	1	0.9200	1.0084	1.0077	--	--	0.02	--	0.03 Snell.	'zx'= 44
1L	-271	-0	2	1	0.9200	1.0084	1.0070	--	--	0.02	--	0.03 Snell.	'zx'= 44
1M	-176	0	2	1	0.9200	1.0029	1.0050	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'= 44
1N	-176	0	2	1	0.9200	1.0029	1.0045	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'= 44
1O	-176	-0	2	1	0.9200	1.0054	1.0050	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'= 44
1P	-176	-0	2	1	0.9200	1.0054	1.0045	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'= 44
2	-332	-0	3	1	0.9200	1.0135	1.0089	--	--	0.02	--	0.04 Snell.	'zx'= 44

ASTA NUM. 172 NI 115 NF 118 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-829	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-829	1	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-829	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-829	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	-488	-0	0	0	0	2	1	0.00	0.03	0.01	
1F	0	-488	1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1G	0	-488	-0	-0	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-3800	0	-7	1	0.9200	1.1580	0.8608	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1B	-3800	0	-5	1	0.9200	1.1580	0.8648	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1C	-3800	-0	-7	1	0.9200	1.1572	0.8608	--	--	0.27	--	0.30	Snell. 'zx'= 44
1D	-3800	-0	-5	1	0.9200	1.1572	0.8648	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1E	-2738	0	-7	1	0.9200	1.1139	0.8997	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1F	-2738	0	-5	1	0.9200	1.1139	0.9026	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1G	-2738	-0	-7	1	0.9200	1.1133	0.8997	--	--	0.19	--	0.23	Snell. 'zx'= 44
1H	-2738	-0	-5	1	0.9200	1.1133	0.9026	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'= 44
1I	-3471	0	-7	1	0.9200	1.1431	0.8734	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1J	-3471	0	-6	1	0.9200	1.1431	0.8756	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1K	-3471	-0	-7	1	0.9200	1.1418	0.8734	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1L	-3471	-0	-6	1	0.9200	1.1418	0.8756	--	--	0.25	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1M	-3067	0	-7	1	0.9200	1.1265	0.8881	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1N	-3067	0	-6	1	0.9200	1.1265	0.8901	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
1O	-3067	-0	-7	1	0.9200	1.1253	0.8881	--	--	0.22	--	0.25	Snell. 'zx'= 44
1P	-3067	-0	-6	1	0.9200	1.1253	0.8901	--	--	0.22	--	0.24	Snell. 'zx'= 44
2	-4850	-0	-9	1	0.9200	1.1913	0.8211	--	--	0.34	--	0.38	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 182 NI 123 NF 126 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4311	-26	0	0	0	8	1	0.01	0.28	0.04	
1B	0	-4311	-18	0	0	0	5	1	0.00	0.28	0.03	
1C	0	-4311	-26	-1	0	-0	8	1	0.01	0.28	0.04	
1D	0	-4311	-18	-1	0	-0	5	1	0.00	0.28	0.03	
1E	0	-3149	-26	0	0	0	8	1	0.01	0.20	0.04	
1F	0	-3149	-18	0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.02	
1G	0	-3149	-26	-1	0	-0	8	1	0.01	0.20	0.04	
1H	0	-3149	-18	-1	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.02	
1I	0	-3957	-24	-0	0	0	7	1	0.01	0.26	0.04	
1J	0	-3957	-20	-0	0	0	6	1	0.00	0.26	0.03	
1K	0	-3957	-24	-1	0	-0	7	1	0.01	0.26	0.04	
1L	0	-3957	-20	-1	0	-0	6	1	0.00	0.26	0.03	
1M	0	-3503	-24	-0	0	0	7	1	0.01	0.23	0.03	
1N	0	-3503	-20	-0	0	0	6	1	0.00	0.23	0.03	
1O	0	-3503	-24	-1	0	-0	7	1	0.01	0.23	0.03	
1P	0	-3503	-20	-1	0	-0	6	1	0.00	0.23	0.03	
2	0	-5533	-33	-0	0	-0	9	1	0.01	0.36	0.06	
1A	33	-4310	-27	0	0	0	-1	1	0.01	0.28	0.01	
1B	33	-4310	-19	0	0	0	-1	1	0.00	0.28	0.00	
1C	33	-4310	-27	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.28	0.01	
1D	33	-4310	-19	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.28	0.00	
1E	33	-3148	-27	0	0	0	-1	1	0.01	0.20	0.01	
1F	33	-3148	-19	0	0	0	-1	1	0.00	0.20	0.00	
1G	33	-3148	-27	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.20	0.01	
1H	33	-3148	-19	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.20	0.00	
1I	33	-3956	-25	-0	0	0	-1	1	0.01	0.26	0.00	
1J	33	-3956	-21	-0	0	0	-1	1	0.00	0.26	0.01	
1K	33	-3956	-25	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.26	0.00	
1L	33	-3956	-21	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.26	0.01	
1M	33	-3502	-25	-0	0	0	-1	1	0.01	0.23	0.00	
1N	33	-3502	-21	-0	0	0	-1	1	0.00	0.23	0.01	
1O	33	-3502	-25	-1	0	-0	-1	1	0.01	0.23	0.00	
1P	33	-3502	-21	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.23	0.01	
2	33	-5532	-34	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.36	0.01	
1A	65	-4309	-28	0	0	1	-10	1	0.01	0.28	0.05	
1B	65	-4309	-20	0	0	1	-7	1	0.00	0.28	0.04	
1C	65	-4309	-28	-1	0	-0	-10	1	0.01	0.28	0.05	
1D	65	-4309	-20	-1	0	-0	-7	1	0.00	0.28	0.04	
1E	65	-3147	-28	0	0	1	-10	1	0.01	0.20	0.05	
1F	65	-3147	-20	0	0	1	-7	1	0.00	0.20	0.04	
1G	65	-3147	-28	-1	0	-0	-10	1	0.01	0.20	0.05	
1H	65	-3147	-20	-1	0	-0	-7	1	0.00	0.20	0.04	
1I	65	-3955	-27	-0	0	0	-9	1	0.01	0.26	0.05	
1J	65	-3955	-22	-0	0	0	-8	1	0.00	0.26	0.04	
1K	65	-3955	-27	-1	0	-0	-9	1	0.01	0.26	0.05	
1L	65	-3955	-22	-1	0	-0	-8	1	0.00	0.26	0.04	
1M	65	-3501	-27	-0	0	0	-9	1	0.01	0.23	0.05	
1N	65	-3501	-22	-0	0	0	-8	1	0.00	0.23	0.04	
1O	65	-3501	-27	-1	0	-0	-9	1	0.01	0.23	0.05	
1P	65	-3501	-22	-1	0	-0	-8	1	0.00	0.23	0.04	
2	65	-5531	-36	-0	0	0	-13	1	0.01	0.36	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4311	1	-10	1	0.9200	1.0331	0.8379	--	--	0.30	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1B	-4311	1	-7	1	0.9200	1.0331	0.8494	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1C	-4311	-0	-10	1	0.9200	1.1608	0.8379	--	--	0.30	--	0.35	Snell. 'zx'= 44
1D	-4311	-0	-7	1	0.9200	1.1608	0.8494	--	--	0.30	--	0.34	Snell. 'zx'= 44
1E	-3149	1	-10	1	0.9200	1.0242	0.8816	--	--	0.22	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1F	-3149	1	-7	1	0.9200	1.0242	0.8900	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1G	-3149	-0	-10	1	0.9200	1.1175	0.8816	--	--	0.22	--	0.27	Snell. 'zx'= 44
1H	-3149	-0	-7	1	0.9200	1.1175	0.8900	--	--	0.22	--	0.26	Snell. 'zx'= 44
1I	-3957	0	-9	1	0.9200	1.0060	0.8482	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1J	-3957	0	-8	1	0.9200	1.0060	0.8644	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1K	-3957	-0	-9	1	0.9200	1.0857	0.8482	--	--	0.28	--	0.32	Snell. 'zx'= 44
1L	-3957	-0	-8	1	0.9200	1.0857	0.8644	--	--	0.28	--	0.31	Snell. 'zx'= 44
1M	-3503	0	-9	1	0.9200	1.0053	0.8656	--	--	0.25	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1N	-3503	0	-8	1	0.9200	1.0053	0.8799	--	--	0.25	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
1O	-3503	-0	-9	1	0.9200	1.0759	0.8656	--	--	0.25	--	0.29	Snell. 'zx'= 44
1P	-3503	-0	-8	1	0.9200	1.0759	0.8799	--	--	0.25	--	0.28	Snell. 'zx'= 44
2	-5533	-0	-13	1	0.9200	0.8454	0.7954	--	--	0.39	--	0.44	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 183 NI 15 NF 124 Lungh. 65.3 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0346 0.0346 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN				daN*m						
1A	0	-4594	-13	0	0	-0	2	1	0.00	0.30	0.01	
1B	0	-4594	4	0	0	-0	-6	1	0.00	0.30	0.03	
1C	0	-4594	-13	-5	0	-2	2	1	0.00	0.30	0.01	
1D	0	-4594	4	-5	0	-2	-6	1	0.00	0.30	0.03	
1E	0	-3424	-13	0	0	-0	2	1	0.00	0.22	0.01	
1F	0	-3424	4	0	0	-0	-6	1	0.00	0.22	0.03	
1G	0	-3424	-13	-5	0	-2	2	1	0.00	0.22	0.01	
1H	0	-3424	4	-5	0	-2	-6	1	0.00	0.22	0.03	
1I	0	-4215	-13	-1	0	-1	2	1	0.00	0.27	0.01	
1J	0	-4215	4	-1	0	-1	-6	1	0.00	0.27	0.03	
1K	0	-4215	-13	-3	0	-1	2	1	0.00	0.27	0.01	
1L	0	-4215	4	-3	0	-1	-6	1	0.00	0.27	0.03	
1M	0	-3803	-13	-1	0	-1	2	1	0.00	0.25	0.01	
1N	0	-3803	4	-1	0	-1	-6	1	0.00	0.25	0.03	
1O	0	-3803	-13	-3	0	-1	2	1	0.00	0.25	0.01	
1P	0	-3803	4	-3	0	-1	-6	1	0.00	0.25	0.03	
2	0	-5947	-7	-3	0	-2	-3	1	0.00	0.39	0.02	
1A	33	-4593	-14	0	0	-0	-3	1	0.00	0.30	0.02	
1B	33	-4593	3	0	0	-0	-5	1	0.00	0.30	0.03	
1C	33	-4593	-14	-5	0	-0	-3	1	0.00	0.30	0.02	
1D	33	-4593	3	-5	0	-0	-5	1	0.00	0.30	0.03	
1E	33	-3423	-14	0	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1F	33	-3423	3	0	0	-0	-5	1	0.00	0.22	0.02	
1G	33	-3423	-14	-5	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1H	33	-3423	3	-5	0	-0	-5	1	0.00	0.22	0.02	
1I	33	-4214	-14	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.27	0.02	
1J	33	-4214	3	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.27	0.03	
1K	33	-4214	-14	-3	0	-0	-3	1	0.00	0.27	0.02	
1L	33	-4214	3	-3	0	-0	-5	1	0.00	0.27	0.03	
1M	33	-3802	-14	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.25	0.01	
1N	33	-3802	3	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.25	0.03	
1O	33	-3802	-14	-3	0	-0	-3	1	0.00	0.25	0.01	
1P	33	-3802	3	-3	0	-0	-5	1	0.00	0.25	0.03	
2	33	-5946	-8	-3	0	-0	-6	1	0.00	0.39	0.04	
1A	65	-4592	-15	0	0	-0	-8	1	0.00	0.30	0.04	
1B	65	-4592	2	0	0	-0	-4	1	0.00	0.30	0.02	
1C	65	-4592	-15	-5	0	1	-8	1	0.00	0.30	0.04	
1D	65	-4592	2	-5	0	1	-4	1	0.00	0.30	0.02	
1E	65	-3422	-15	0	0	-0	-8	1	0.00	0.22	0.04	
1F	65	-3422	2	0	0	-0	-4	1	0.00	0.22	0.02	
1G	65	-3422	-15	-5	0	1	-8	1	0.00	0.22	0.04	
1H	65	-3422	2	-5	0	1	-4	1	0.00	0.22	0.02	
1I	65	-4213	-15	-1	0	0	-8	1	0.00	0.27	0.04	
1J	65	-4213	2	-1	0	0	-4	1	0.00	0.27	0.02	
1K	65	-4213	-15	-3	0	1	-8	1	0.00	0.27	0.04	
1L	65	-4213	2	-3	0	1	-4	1	0.00	0.27	0.02	
1M	65	-3801	-15	-1	0	0	-8	1	0.00	0.25	0.04	
1N	65	-3801	2	-1	0	0	-4	1	0.00	0.25	0.02	
1O	65	-3801	-15	-3	0	1	-8	1	0.00	0.25	0.04	
1P	65	-3801	2	-3	0	1	-4	1	0.00	0.25	0.02	
2	65	-5944	-10	-3	0	1	-9	1	0.00	0.39	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

1P	0	69	1	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	18	-1	-2	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	21	-36	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1B	21	-36	-0	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1C	21	-36	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	-36	-0	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	63	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	21	63	-0	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	21	63	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	63	-0	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	-42	-3	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	21	-42	1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1K	21	-42	-3	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	21	-42	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1M	21	70	-3	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	21	70	1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	21	70	-3	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	21	70	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	21	19	-1	-2	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1A	42	-35	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1B	42	-35	-0	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1C	42	-35	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1D	42	-35	-0	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1E	42	64	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	42	64	-0	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1G	42	64	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1H	42	64	-0	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	42	-41	-3	-1	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1J	42	-41	1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1K	42	-41	-3	-2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	-41	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	71	-3	-1	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1N	42	71	1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	42	71	-3	-2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1P	42	71	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	42	20	-1	-2	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-37	2	-0	1	0.9703	1.0005	0.9988	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1B	-37	2	0	1	0.9703	1.0005	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1C	-37	1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9988	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1D	-37	1	0	1	0.9703	1.0004	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1I	-43	2	-1	1	0.9703	1.0006	0.9985	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1J	-43	2	0	1	0.9703	1.0006	0.9985	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1K	-43	1	-1	1	0.9703	1.0004	0.9985	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1L	-43	1	0	1	0.9703	1.0004	0.9985	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28

ASTA NUM. 187 NI 205 NF 206 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-13	-6	5	0	6	2	1	0.00	0.00	0.03	
1B	0	-13	5	5	0	6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1C	0	-13	-6	0	0	3	2	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-13	5	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	60	-6	5	0	6	2	1	0.00	0.00	0.03	
1F	0	60	5	5	0	6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1G	0	60	-6	0	0	3	2	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	60	5	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-21	-5	5	0	5	1	1	0.00	0.00	0.03	
1J	0	-21	4	5	0	5	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1K	0	-21	-5	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-21	4	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	68	-5	5	0	5	1	1	0.00	0.00	0.03	
1N	0	68	4	5	0	5	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1O	0	68	-5	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	68	4	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	32	-1	4	0	6	0	1	0.00	0.00	0.03	
1A	21	-12	-6	5	0	5	0	1	0.00	0.00	0.02	
1B	21	-12	5	5	0	5	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1C	21	-12	-6	0	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	21	-12	5	0	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	21	60	-6	5	0	5	0	1	0.00	0.00	0.02	
1F	21	60	5	5	0	5	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1G	21	60	-6	0	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	21	60	5	0	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	21	-21	-5	5	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1J	21	-21	4	5	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1K	21	-21	-5	0	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	21	-21	4	0	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	21	69	-5	5	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1N	21	69	4	5	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

ASTA NUM. 188 NI 207 NF 208 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

Pag. 161

1N	42	70	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	70	-0	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	70	2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	42	24	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-22	0	-0	1	0.9703	0.9999	0.9993	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1B	-22	0	1	1	0.9703	0.9999	0.9992	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1C	-22	-0	-0	1	0.9703	1.0004	0.9993	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1D	-22	-0	1	1	0.9703	1.0004	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-33	0	-0	1	0.9703	0.9995	0.9993	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1J	-33	0	1	1	0.9703	0.9995	0.9988	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-33	-0	-0	1	0.9703	1.0004	0.9993	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1L	-33	-0	1	1	0.9703	1.0004	0.9988	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 189 NI 209 NF 210 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy	Fz	Mx ----- daN*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-17	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-17	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-17	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-17	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	76	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	76	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	76	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	76	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-23	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-23	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-23	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-23	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	83	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	83	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	83	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	83	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	38	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-16	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-16	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-16	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-16	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	77	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	21	77	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	21	77	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	21	77	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	21	-22	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-22	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-22	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-22	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	84	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	21	84	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	21	84	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	21	84	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	21	39	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	-15	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	-15	2	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	-15	1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	-15	2	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	78	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	42	78	2	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	42	78	1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	42	78	2	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	42	-21	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	-21	2	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	-21	1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	-21	2	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	42	85	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	42	85	2	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	42	85	1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	42	85	2	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	42	40	2	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-17	1	-0	1	0.9703	0.9999	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1B	-17	1	1	1	0.9703	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-17	-0	-0	1	0.9703	0.9995	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28

1D	64	-57	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1E	64	70	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	64	70	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	64	70	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	70	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-70	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	64	-70	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	64	-70	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	64	-70	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1M	64	83	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	64	83	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	64	83	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1P	64	83	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
2	64	7	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-59	-0	-0	1	0.9238	1.0011	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-59	-0	-0	1	0.9238	1.0011	1.0011	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-59	-1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-59	-1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0011	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-72	-1	-0	1	0.9238	1.0019	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-72	-1	-0	1	0.9238	1.0019	1.0016	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-72	-1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-72	-1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0016	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 195 NI 207 NF 199 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-84	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-84	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-84	1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-84	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	43	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	43	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	43	1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	43	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-102	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-102	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-102	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-102	2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	61	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	61	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	61	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	61	2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-25	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-83	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	32	-83	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	32	-83	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	32	-83	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	32	44	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	44	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	44	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	44	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	32	-101	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	-101	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	-101	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	32	-101	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	32	61	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	61	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	61	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	32	61	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	32	-24	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-82	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	64	-82	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	64	-82	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	64	-82	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	64	45	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	45	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	45	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	45	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-100	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	64	-100	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	64	-100	-2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	64	-100	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	64	62	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	62	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	62	-2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	62	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-23	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-84	-1	-0	1	0.9238	1.0022	1.0017	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1B	-84	-1	-0	1	0.9238	1.0022	1.0021	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1C	-84	-1	-0	1	0.9238	1.0022	1.0017	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1D	-84	-1	-0	1	0.9238	1.0022	1.0021	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1I	-102	-1	-0	1	0.9238	1.0020	1.0014	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1J	-102	-1	-0	1	0.9238	1.0020	1.0007	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1K	-102	-1	-0	1	0.9238	1.0030	1.0014	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx' = 43
1L	-102	-1	-0	1	0.9238	1.0030	1.0007	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
2	-25	-2	0	1	0.9238	1.0007	1.0008	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43

ASTA NUM. 196 NI 209 NF 208 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	-99	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-99	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-99	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-99	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	22	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	22	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	22	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	22	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-115	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-115	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-115	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-115	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	38	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	38	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	38	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	38	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-48	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-98	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	32	-98	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	32	-98	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	32	-98	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	32	23	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	23	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	23	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	23	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	32	-114	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	-114	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	-114	-1	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	32	-114	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	32	39	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	39	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	39	-1	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	32	39	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	32	-47	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-97	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	64	-97	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	64	-97	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	64	-97	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	64	24	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	24	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	24	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	24	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-113	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	64	-113	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	64	-113	-2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	64	-113	-1	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	64	40	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	40	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	40	-2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	40	-1	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-46	-2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-99	-1	-0	1	0.9238	1.0029	1.0023	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1B	-99	-1	0	1	0.9238	1.0029	1.0033	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1C	-99	-1	-0	1	0.9238	1.0044	1.0023	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43

1A	0	-104	-11	-10	0	-5	6	1	0.00	0.01	0.03
1B	0	-104	13	-10	0	-5	-6	1	0.00	0.01	0.03
1C	0	-104	-11	-24	0	-10	6	1	0.01	0.01	0.05
1D	0	-104	13	-24	0	-10	-6	1	0.01	0.01	0.05
1E	0	-6	-11	-10	0	-5	6	1	0.00	0.00	0.03
1F	0	-6	13	-10	0	-5	-6	1	0.00	0.00	0.03
1G	0	-6	-11	-24	0	-10	6	1	0.01	0.00	0.05
1H	0	-6	13	-24	0	-10	-6	1	0.01	0.00	0.05
1I	0	-123	-7	-12	0	-5	4	1	0.00	0.01	0.03
1J	0	-123	9	-12	0	-5	-4	1	0.00	0.01	0.03
1K	0	-123	-7	-23	0	-10	4	1	0.01	0.01	0.05
1L	0	-123	9	-23	0	-10	-4	1	0.01	0.01	0.05
1M	0	14	-7	-12	0	-5	4	1	0.00	0.00	0.03
1N	0	14	9	-12	0	-5	-4	1	0.00	0.00	0.03
1O	0	14	-7	-23	0	-10	4	1	0.01	0.00	0.05
1P	0	14	9	-23	0	-10	-4	1	0.01	0.00	0.05
2	0	-74	1	-26	0	-11	0	1	0.01	0.00	0.05

1A	33	-103	-12	-10	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01
1B	33	-103	12	-10	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1C	33	-103	-12	-24	0	-3	2	1	0.01	0.01	0.01
1D	33	-103	12	-24	0	-3	-1	1	0.01	0.01	0.01
1E	33	-5	-12	-10	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01
1F	33	-5	12	-10	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1G	33	-5	-12	-24	0	-3	2	1	0.01	0.00	0.01
1H	33	-5	12	-24	0	-3	-1	1	0.01	0.00	0.01
1I	33	-122	-8	-12	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01
1J	33	-122	8	-12	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1K	33	-122	-8	-23	0	-2	1	1	0.01	0.01	0.01
1L	33	-122	8	-23	0	-2	-1	1	0.01	0.01	0.01
1M	33	15	-8	-12	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01
1N	33	15	8	-12	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1O	33	15	-8	-23	0	-2	1	1	0.01	0.00	0.01
1P	33	15	8	-23	0	-2	-1	1	0.01	0.00	0.01
2	33	-73	-0	-26	0	-3	0	1	0.01	0.00	0.01

1A	65	-102	-14	-10	0	2	-3	1	0.00	0.01	0.01
1B	65	-102	11	-10	0	2	2	1	0.00	0.01	0.01
1C	65	-102	-14	-24	0	5	-3	1	0.01	0.01	0.03
1D	65	-102	11	-24	0	5	2	1	0.01	0.01	0.03
1E	65	-4	-14	-10	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.01
1F	65	-4	11	-10	0	2	2	1	0.00	0.00	0.01
1G	65	-4	-14	-24	0	5	-3	1	0.01	0.00	0.03
1H	65	-4	11	-24	0	5	2	1	0.01	0.00	0.03
1I	65	-121	-9	-12	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.01
1J	65	-121	7	-12	0	2	1	1	0.00	0.01	0.01
1K	65	-121	-9	-23	0	5	-2	1	0.01	0.01	0.02
1L	65	-121	7	-23	0	5	1	1	0.01	0.01	0.02
1M	65	15	-9	-12	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.01
1N	65	15	7	-12	0	2	1	1	0.00	0.00	0.01
1O	65	15	-9	-23	0	5	-2	1	0.01	0.00	0.02
1P	65	15	7	-23	0	5	1	1	0.01	0.00	0.02
2	65	-72	-2	-26	0	5	-0	1	0.01	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-104	-5	6	1	0.9196	0.9976	0.9976	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1B	-104	-5	-6	1	0.9196	0.9976	0.9977	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1C	-104	-10	6	1	0.9196	0.9972	0.9976	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1D	-104	-10	-6	1	0.9196	0.9972	0.9977	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1E	-6	-5	6	1	0.9196	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1F	-6	-5	-6	1	0.9196	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1G	-6	-10	6	1	0.9196	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1H	-6	-10	-6	1	0.9196	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1I	-123	-5	4	1	0.9196	0.9970	0.9972	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1J	-123	-5	-4	1	0.9196	0.9970	0.9975	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1K	-123	-10	4	1	0.9196	0.9967	0.9972	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1L	-123	-10	-4	1	0.9196	0.9967	0.9975	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
2	-74	-11	0	1	0.9196	0.9981	1.0013	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 200 NI 214 NF 215 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-105	-1	-2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-105	3	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-105	-1	-5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-105	3	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	50	-1	-2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	50	3	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	50	-1	-5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	50	3	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-114	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	

1A	64	-56	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1B	64	-56	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1C	64	-56	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	64	-56	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	64	69	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	69	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	69	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	64	69	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-69	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	64	-69	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1K	64	-69	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	64	-69	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	64	83	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1N	64	83	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1O	64	83	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	64	83	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
2	64	7	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-58	1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-58	1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0011	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-58	1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-58	1	-0	1	0.9238	1.0011	1.0011	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-71	1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-71	1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0016	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-71	1	-0	1	0.9238	1.0019	1.0019	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-71	1	-0	1	0.9238	1.0019	1.0016	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 203 NI 224 NF 226 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-84	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-84	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-84	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-84	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	42	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	42	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	42	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	42	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-102	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-102	2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-102	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-102	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	60	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	60	2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	60	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	60	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-25	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-83	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-83	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	32	-83	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	32	-83	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	43	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	43	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	43	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	43	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-101	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	32	-101	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	32	-101	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	-101	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	61	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	61	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	61	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	61	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-24	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-82	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	64	-82	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	64	-82	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	64	-82	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	64	44	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	44	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	44	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	64	44	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-100	-2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	64	-100	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	64	-100	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	64	-100	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	64	62	-2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

1N	64	62	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	62	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	62	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-23	-1	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-84	1	-0	1	0.9238	1.0022	1.0017	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-84	1	-0	1	0.9238	1.0022	1.0021	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-84	1	-0	1	0.9238	1.0022	1.0017	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-84	1	-0	1	0.9238	1.0022	1.0021	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-102	1	-0	1	0.9238	1.0030	1.0014	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-102	1	-0	1	0.9238	1.0030	1.0007	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-102	1	-0	1	0.9238	1.0020	1.0014	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-102	1	-0	1	0.9238	1.0020	1.0007	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-25	2	0	1	0.9238	1.0007	1.0008	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 204 NI 222 NF 223 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-98	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-98	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-98	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-98	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	21	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	21	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	21	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	21	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-115	0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-115	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-115	0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-115	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	38	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	38	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	38	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	38	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-49	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-97	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-97	0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	32	-97	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	32	-97	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	22	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	22	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	22	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	22	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-114	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	32	-114	0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	32	-114	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	-114	0	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	39	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	39	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	39	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	39	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-47	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-96	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	64	-96	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	64	-96	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	64	-96	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	64	23	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	23	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	23	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	64	23	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-113	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	64	-113	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	64	-113	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	64	-113	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	64	40	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	64	40	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	64	40	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	64	40	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	64	-46	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	----------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-111	-7	-1	0	1	4	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-111	10	-1	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-111	-7	-5	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-111	10	-5	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	-43	-7	-1	0	1	4	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-43	10	-1	0	1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-43	-7	-5	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-43	10	-5	0	-1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-143	-4	0	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-143	7	0	0	1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-143	-4	-6	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-143	7	-6	0	-1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	-11	-4	0	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-11	7	0	0	1	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-11	-4	-6	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-11	7	-6	0	-1	-3	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-100	2	-4	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	32	-110	-8	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-110	9	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	32	-110	-8	-5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	32	-110	9	-5	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	-42	-8	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	-42	9	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	-42	-8	-5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	-42	9	-5	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-142	-5	0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	32	-142	6	0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	32	-142	-5	-6	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	-142	6	-6	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	-10	-5	0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	-10	6	0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	-10	-5	-6	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	-10	6	-6	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-99	1	-4	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1A	64	-109	-9	-1	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1B	64	-109	8	-1	0	2	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	64	-109	-9	-5	0	3	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1D	64	-109	8	-5	0	3	2	1	0.00	0.01	0.01	
1E	64	-41	-9	-1	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	-41	8	-1	0	2	2	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	-41	-9	-5	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	-41	8	-5	0	3	2	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-141	-6	0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	64	-141	5	0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	64	-141	-6	-6	0	3	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	64	-141	5	-6	0	3	1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	64	-9	-6	0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	64	-9	5	0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	64	-9	-6	-6	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	-9	5	-6	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-98	-1	-4	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										
1A	-111	2	4	1	0.9236	1.0029	0.9976	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1B	-111	2	-4	1	0.9236	1.0029	0.9977	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1C	-111	3	4	1	0.9236	0.9983	0.9976	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1D	-111	3	-4	1	0.9236	0.9983	0.9977	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1E	-43	2	4	1	0.9236	1.0011	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1F	-43	2	-4	1	0.9236	1.0011	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1G	-43	3	4	1	0.9236	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1H	-43	3	-4	1	0.9236	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1I	-143	1	2	1	0.9236	1.0062	0.9970	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1J	-143	1	-3	1	0.9236	1.0062	0.9972	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1K	-143	3	2	1	0.9236	0.9973	0.9970	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1L	-143	3	-3	1	0.9236	0.9973	0.9972	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1M	-11	1	2	1	0.9236	1.0005	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1N	-11	1	-3	1	0.9236	1.0005	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1O	-11	3	2	1	0.9236	0.9998	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1P	-11	3	-3	1	0.9236	0.9998	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
2	-100	3	-0	1	0.9236	1.0001	1.0001	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 207 NI 214 NF 213 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						

1A	0	-11	-5	5	0	5	1	1	0.00	0.00	0.03
1B	0	-11	6	5	0	5	-2	1	0.00	0.00	0.03
1C	0	-11	-5	0	0	2	1	1	0.00	0.00	0.01
1D	0	-11	6	0	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.01
1E	0	57	-5	5	0	5	1	1	0.00	0.00	0.03
1F	0	57	6	5	0	5	-2	1	0.00	0.00	0.03
1G	0	57	-5	0	0	2	1	1	0.00	0.00	0.01
1H	0	57	6	0	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.01
1I	0	-21	-4	5	0	5	1	1	0.00	0.00	0.02
1J	0	-21	5	5	0	5	-1	1	0.00	0.00	0.02
1K	0	-21	-4	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01
1L	0	-21	5	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1M	0	67	-4	5	0	5	1	1	0.00	0.00	0.02
1N	0	67	5	5	0	5	-1	1	0.00	0.00	0.02
1O	0	67	-4	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01
1P	0	67	5	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01
2	0	31	1	4	0	6	-0	1	0.00	0.00	0.03

1A	21	-10	-5	5	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02
1B	21	-10	6	5	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1C	21	-10	-5	0	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1D	21	-10	6	0	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1E	21	58	-5	5	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02
1F	21	58	6	5	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1G	21	58	-5	0	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1H	21	58	6	0	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	21	-20	-4	5	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02
1J	21	-20	5	5	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1K	21	-20	-4	0	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01
1L	21	-20	5	0	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01
1M	21	68	-4	5	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02
1N	21	68	5	5	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.02
1O	21	68	-4	0	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01
1P	21	68	5	0	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01
2	21	33	1	4	0	5	-0	1	0.00	0.00	0.02

1A	42	-9	-5	5	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02
1B	42	-9	6	5	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02
1C	42	-9	-5	0	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1D	42	-9	6	0	0	2	1	1	0.00	0.00	0.01
1E	42	59	-5	5	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02
1F	42	59	6	5	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02
1G	42	59	-5	0	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1H	42	59	6	0	0	2	1	1	0.00	0.00	0.01
1I	42	-19	-4	5	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02
1J	42	-19	5	5	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02
1K	42	-19	-4	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	-19	5	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	69	-4	5	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02
1N	42	69	5	5	0	3	1	1	0.00	0.00	0.02
1O	42	69	-4	0	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1P	42	69	5	0	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01
2	42	34	1	4	0	4	0	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

1A	-11	5	1	1	0.9703	1.0001	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-11	5	-2	1	0.9703	1.0001	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1C	-11	2	1	1	0.9703	1.0002	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1D	-11	2	-2	1	0.9703	1.0002	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1I	-21	5	1	1	0.9703	1.0002	0.9995	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1J	-21	5	-1	1	0.9703	1.0002	0.9995	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1K	-21	3	1	1	0.9703	1.0004	0.9995	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1L	-21	3	-1	1	0.9703	1.0004	0.9995	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 208 NI 216 NF 215 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

1A	0	-37	0	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-37	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-37	0	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-37	2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	62	0	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	62	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	62	0	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	62	2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-44	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-44	3	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-44	-1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-44	3	-2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	69	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	69	3	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	69	-1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	69	3	-2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	

1P	21	52	3	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	4	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	-36	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	-36	2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	-36	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	-36	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	42	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	42	2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	42	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	42	2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	-46	-2	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-46	3	-0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-46	-2	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-46	3	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	52	-2	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	52	3	-0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	52	-2	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	52	3	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
2	42	5	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-38	1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1B	-38	1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9986	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1C	-38	1	-0	1	0.9703	1.0002	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1D	-38	1	-0	1	0.9703	1.0002	0.9986	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1I	-48	1	-1	1	0.9703	1.0006	0.9984	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1J	-48	1	1	1	0.9703	1.0006	0.9983	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1K	-48	1	-1	1	0.9703	1.0001	0.9984	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1L	-48	1	1	1	0.9703	1.0001	0.9983	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28

ASTA NUM. 210 NI 220 NF 219 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	14	-5	-8	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	14	3	-8	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	14	-5	-11	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	14	3	-11	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	57	-5	-8	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	57	3	-8	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	57	-5	-11	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	57	3	-11	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-7	-4	-7	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-7	2	-7	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-7	-4	-12	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-7	2	-12	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	78	-4	-7	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	78	2	-7	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	78	-4	-12	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	78	2	-12	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
2	0	45	-1	-14	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	21	15	-5	-8	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	21	15	3	-8	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	21	15	-5	-11	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	21	15	3	-11	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	21	58	-5	-8	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	21	58	3	-8	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	21	58	-5	-11	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	21	58	3	-11	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	21	-6	-4	-7	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	21	-6	2	-7	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	21	-6	-4	-12	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-6	2	-12	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	79	-4	-7	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1N	21	79	2	-7	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1O	21	79	-4	-12	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	21	79	2	-12	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	21	46	-1	-14	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	42	16	-5	-8	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	42	16	3	-8	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	42	16	-5	-11	0	4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1D	42	16	3	-11	0	4	1	1	0.00	0.00	0.02	
1E	42	59	-5	-8	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	42	59	3	-8	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	42	59	-5	-11	0	4	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1H	42	59	3	-11	0	4	1	1	0.00	0.00	0.02	
1I	42	-5	-4	-7	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	-5	2	-7	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	42	-5	-4	-12	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1L	42	-5	2	-12	0	3	0	1	0.00	0.00	0.02	
1M	42	80	-4	-7	0	3	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1N	42	80	2	-7	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01	

1O	42	80	-4	-12	0	3	-1	1	0.00	0.01	0.02
1P	42	80	2	-12	0	3	0	1	0.00	0.01	0.02
2	42	47	-1	-14	0	5	-0	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1I	-7	3	1	1	0.9703	0.9999	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1J	-7	3	-0	1	0.9703	0.9999	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1K	-7	3	1	1	0.9703	0.9999	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1L	-7	3	-0	1	0.9703	0.9999	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28

ASTA NUM. 211 NI 222 NF 221 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-16	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-16	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-16	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-16	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	76	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	76	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	76	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	76	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-23	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-23	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-23	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-23	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	83	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	83	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	83	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	83	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	38	-2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-15	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-15	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-15	-2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-15	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	77	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	21	77	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	21	77	-2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	21	77	-1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	21	-22	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-22	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-22	-2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-22	-1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	84	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	21	84	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	21	84	-2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	21	84	-1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	21	39	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	-14	-2	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	-14	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	-14	-2	-2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	-14	-1	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	78	-2	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	42	78	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	42	78	-2	-2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	42	78	-1	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	42	-21	-2	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	-21	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	-21	-2	-2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	-21	-1	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	42	85	-2	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	42	85	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	42	85	-2	-2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	42	85	-1	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	42	41	-2	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-16	1	-1	1	0.9703	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1B	-16	1	0	1	0.9703	0.9999	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 28
1C	-16	-0	-1	1	0.9703	0.9995	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1D	-16	-0	0	1	0.9703	0.9995	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 28
1I	-23	1	-1	1	0.9703	0.9999	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1J	-23	1	-0	1	0.9703	0.9999	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1K	-23	-0	-1	1	0.9703	0.9995	0.9992	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1L	-23	-0	-0	1	0.9703	0.9995	0.9993	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 28

1I	0	1	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	1	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	1	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	1	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	5	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	5	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	5	-2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	5	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	3	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	21	3	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	3	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	3	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	3	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	5	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	5	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	5	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	5	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	2	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	2	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	2	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	2	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	6	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	6	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	6	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	6	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	5	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	4	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	4	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	4	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	4	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	6	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	6	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	6	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	6	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	3	-2	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	3	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	3	-2	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	3	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	6	-2	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	6	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	6	-2	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	6	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	6	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 214 NI 14 NF 227 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 R_c B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-816	-2	1	0	1	1	1	0.00	0.05	0.00	
1B	0	-816	4	1	0	1	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-816	-2	-3	0	-1	1	1	0.00	0.05	0.00	
1D	0	-816	4	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	-40	-2	1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	-40	4	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	-40	-2	-3	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	-40	4	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-546	0	5	0	2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1J	0	-546	2	5	0	2	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1K	0	-546	0	-6	0	-2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1L	0	-546	2	-6	0	-2	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1M	0	-309	0	5	0	2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	-309	2	5	0	2	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	-309	0	-6	0	-2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	-309	2	-6	0	-2	-1	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	-620	2	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1A	32	-815	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-815	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-815	-3	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-815	3	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	-39	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	-39	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	-39	-3	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	-39	3	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-545	-1	5	0	1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1J	32	-545	1	5	0	1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1K	32	-545	-1	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1L	32	-545	1	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.00	

1A	64	-761	-6	1	0	-0	-2	1	0.00	0.05	0.01
1B	64	-761	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00
1C	64	-761	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.05	0.01
1D	64	-761	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00
1E	64	-30	-6	1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	-30	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	64	-30	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	-30	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-507	-5	2	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.01
1J	64	-507	-3	2	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1K	64	-507	-5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.01
1L	64	-507	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1M	64	-284	-5	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01
1N	64	-284	-3	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1O	64	-284	-5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01
1P	64	-284	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
2	64	-575	-6	1	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-763	1	-2	1	0.9238	0.9851	0.9790	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
1B	-763	1	0	1	0.9238	0.9851	0.9951	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1C	-763	-0	-2	1	0.9238	0.9810	0.9790	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-763	-0	0	1	0.9238	0.9810	0.9951	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1E	-32	1	-2	1	0.9238	0.9994	0.9991	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1F	-32	1	0	1	0.9238	0.9994	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1G	-32	-0	-2	1	0.9238	0.9992	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1H	-32	-0	0	1	0.9238	0.9992	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1I	-509	1	-1	1	0.9238	0.9893	0.9862	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1J	-509	1	-1	1	0.9238	0.9893	0.9874	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1K	-509	-0	-1	1	0.9238	0.9864	0.9862	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1L	-509	-0	-1	1	0.9238	0.9864	0.9874	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1M	-285	1	-1	1	0.9238	0.9940	0.9923	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1N	-285	1	-1	1	0.9238	0.9940	0.9929	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1O	-285	-0	-1	1	0.9238	0.9924	0.9923	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1P	-285	-0	-1	1	0.9238	0.9924	0.9929	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
2	-578	0	-2	1	0.9238	0.9902	0.9831	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 216 NI 230 NF 231 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-751	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-751	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	-751	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-751	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	-16	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	-16	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	-16	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	-16	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-496	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1J	0	-496	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	-496	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	-496	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	-271	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	-271	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	-271	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	-271	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	-560	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1A	32	-750	-5	1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-750	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-750	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-750	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	-16	-5	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	-16	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	-16	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	-16	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-495	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	32	-495	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	32	-495	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	32	-495	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	32	-270	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	32	-270	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	32	-270	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	32	-270	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	32	-559	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1A	64	-749	-6	1	0	-0	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	64	-749	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	64	-749	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	64	-749	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	

1E	64	-15	-6	1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	-15	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	64	-15	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	-15	-1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-494	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.01
1J	64	-494	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1K	64	-494	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.01
1L	64	-494	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1M	64	-269	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01
1N	64	-269	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1O	64	-269	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01
1P	64	-269	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
2	64	-558	-5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-751	-0	-2	1	0.9238	0.9727	0.9771	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-751	-0	0	1	0.9238	0.9727	1.0255	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1C	-751	-0	-2	1	0.9238	0.9733	0.9771	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-751	-0	0	1	0.9238	0.9733	1.0255	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1E	-16	-0	-2	1	0.9238	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1F	-16	-0	0	1	0.9238	0.9994	1.0006	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1G	-16	-0	-2	1	0.9238	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1H	-16	-0	0	1	0.9238	0.9994	1.0006	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1I	-496	-0	-1	1	0.9238	0.9808	0.9868	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1J	-496	-0	-1	1	0.9238	0.9808	0.9914	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1K	-496	-0	-1	1	0.9238	0.9813	0.9868	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1L	-496	-0	-1	1	0.9238	0.9813	0.9914	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1M	-271	-0	-1	1	0.9238	0.9895	0.9928	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1N	-271	-0	-1	1	0.9238	0.9895	0.9953	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1O	-271	-0	-1	1	0.9238	0.9898	0.9928	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1P	-271	-0	-1	1	0.9238	0.9898	0.9953	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-560	-0	-1	1	0.9238	0.9861	0.9847	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 217 NI 232 NF 240 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-736	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1B	0	-736	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	-736	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1D	0	-736	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	5	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	5	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	5	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	5	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-479	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1J	0	-479	0	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	-479	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	-479	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	-252	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	-252	0	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	-252	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	-252	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	-536	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1A	32	-735	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-735	0	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-735	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-735	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	6	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	6	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	6	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	6	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-478	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	32	-478	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	32	-478	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	32	-478	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	32	-251	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	32	-251	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	32	-251	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	32	-251	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	32	-535	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1A	64	-734	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	64	-734	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	64	-734	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	64	-734	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	64	7	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	7	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	7	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	7	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-477	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	

1J	64	-477	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1K	64	-477	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1L	64	-477	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1M	64	-250	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1N	64	-250	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1O	64	-250	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1P	64	-250	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
2	64	-534	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-736	0	-1	1	0.9238	1.0151	0.9761	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-736	0	0	1	0.9238	1.0151	1.0146	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1C	-736	-0	-1	1	0.9238	1.0102	0.9761	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-736	-0	0	1	0.9238	1.0102	1.0146	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1I	-479	-0	-1	1	0.9238	0.9962	0.9865	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1J	-479	-0	-0	1	0.9238	0.9962	0.9930	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1K	-479	0	-1	1	0.9238	0.9865	0.9865	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1L	-479	0	-0	1	0.9238	0.9865	0.9930	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1M	-252	-0	-1	1	0.9238	0.9980	0.9929	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1N	-252	-0	-0	1	0.9238	0.9980	0.9963	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1O	-252	0	-1	1	0.9238	0.9929	0.9929	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1P	-252	0	-0	1	0.9238	0.9929	0.9963	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-536	-0	-1	1	0.9238	1.0056	0.9837	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 218 NI 238 NF 240 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-14	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-14	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-14	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-14	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	726	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	0	726	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1G	0	726	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	0	726	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1I	0	243	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	243	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	243	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	243	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	469	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	0	469	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	0	469	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	0	469	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
2	0	526	4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1A	32	-13	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-13	4	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-13	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-13	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	727	0	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	32	727	4	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1G	32	727	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	32	727	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1I	32	244	1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	32	244	2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	32	244	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	32	244	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	32	470	1	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	32	470	2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	32	470	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	32	470	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
2	32	527	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1A	64	-12	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	64	-12	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	64	-12	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	64	-12	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	64	728	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	64	728	3	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1G	64	728	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	64	728	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1I	64	245	0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	64	245	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	64	245	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	64	245	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	64	471	0	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	64	471	1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	64	471	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	64	471	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
2	64	528	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-14	0	0	1	0.9238	1.0006	1.0004	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1B	-14	0	1	1	0.9238	1.0006	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-14	-0	0	1	0.9238	1.0005	1.0004	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1D	-14	-0	1	1	0.9238	1.0005	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 219 NI 236 NF 237 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-36	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-36	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-36	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-36	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	702	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	0	702	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1G	0	702	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	0	702	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1I	0	220	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	220	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	220	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	220	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	446	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	0	446	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	0	446	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	0	446	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
2	0	495	5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1A	32	-35	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-35	5	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-35	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-35	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	703	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	32	703	5	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1G	32	703	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	32	703	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1I	32	221	2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	221	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	221	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	221	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	447	2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	32	447	3	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	32	447	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	32	447	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
2	32	496	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1A	64	-34	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	64	-34	3	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1C	64	-34	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	64	-34	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1E	64	704	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	64	704	3	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1G	64	704	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	64	704	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1I	64	222	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	64	222	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	64	222	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	64	222	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	64	448	0	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1N	64	448	2	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	64	448	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1P	64	448	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
2	64	498	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-36	0	0	1	0.9238	1.0012	1.0012	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1B	-36	0	2	1	0.9238	1.0012	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-36	-0	0	1	0.9238	1.0015	1.0012	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1D	-36	-0	2	1	0.9238	1.0015	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 220 NI 234 NF 235 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-52	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-52	5	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-52	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-52	5	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	688	0	1	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	0	688	5	1	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1G	0	688	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	0	688	5	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1I	0	205	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	205	4	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	205	2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	205	4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	431	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	0	431	4	1	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	0	431	2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	0	431	4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.00	
2	0	476	4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1A	32	-51	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-51	4	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-51	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-51	4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	689	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	32	689	4	1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1G	32	689	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	32	689	4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1I	32	206	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	206	2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	206	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	206	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	432	1	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	32	432	2	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	32	432	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	32	432	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
2	32	477	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1A	64	-50	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	64	-50	3	1	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1C	64	-50	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	64	-50	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1E	64	690	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1F	64	690	3	1	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1G	64	690	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1H	64	690	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.04	0.01	
1I	64	207	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	64	207	1	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	64	207	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	64	207	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	64	433	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	64	433	1	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	64	433	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	64	433	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
2	64	478	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-52	0	-0	1	0.9238	0.9981	0.9998	--	--	0.00	--	0.01 Snell. 'zx'=' 43	
1B	-52	0	2	1	0.9238	0.9981	0.9987	--	--	0.00	--	0.01 Snell. 'zx'=' 43	
1C	-52	-0	-0	1	0.9238	0.9994	0.9998	--	--	0.00	--	0.01 Snell. 'zx'=' 43	
1D	-52	-0	2	1	0.9238	0.9994	0.9987	--	--	0.00	--	0.01 Snell. 'zx'=' 43	

ASTA NUM. 221 NI 15 NF 233 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-69	3	6	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-69	8	6	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-69	3	-5	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-69	8	-5	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	708	3	6	0	3	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1F	0	708	8	6	0	3	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1G	0	708	3	-5	0	-2	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1H	0	708	8	-5	0	-2	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1I	0	200	5	6	0	3	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	200	6	6	0	3	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	200	5	-5	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01	

1L	0	200	6	-5	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	438	5	6	0	3	-1	1	0.00	0.03	0.01
1N	0	438	6	6	0	3	-2	1	0.00	0.03	0.01
1O	0	438	5	-5	0	-2	-1	1	0.00	0.03	0.01
1P	0	438	6	-5	0	-2	-2	1	0.00	0.03	0.01
2	0	481	8	1	0	0	-2	1	0.00	0.03	0.01
1A	32	-68	2	6	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	32	-68	7	6	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	32	-68	2	-5	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	32	-68	7	-5	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	32	709	2	6	0	1	0	1	0.00	0.05	0.00
1F	32	709	7	6	0	1	0	1	0.00	0.05	0.00
1G	32	709	2	-5	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.00
1H	32	709	7	-5	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.00
1I	32	201	4	6	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	32	201	5	6	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	32	201	4	-5	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	32	201	5	-5	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	32	439	4	6	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00
1N	32	439	5	6	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00
1O	32	439	4	-5	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00
1P	32	439	5	-5	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00
2	32	482	7	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1A	64	-67	1	6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1B	64	-67	6	6	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01
1C	64	-67	1	-5	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	64	-67	6	-5	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01
1E	64	709	1	6	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.01
1F	64	709	6	6	0	-1	2	1	0.00	0.05	0.01
1G	64	709	1	-5	0	1	0	1	0.00	0.05	0.00
1H	64	709	6	-5	0	1	2	1	0.00	0.05	0.01
1I	64	202	3	6	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01
1J	64	202	4	6	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01
1K	64	202	3	-5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1L	64	202	4	-5	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01
1M	64	440	3	6	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.01
1N	64	440	4	6	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.01
1O	64	440	3	-5	0	1	1	1	0.00	0.03	0.01
1P	64	440	4	-5	0	1	2	1	0.00	0.03	0.01
2	64	483	5	1	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-69	3	-1	1	0.9236	0.9981	0.9987	--	--	0.00	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1B	-69	3	2	1	0.9236	0.9981	0.9970	--	--	0.00	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43
1C	-69	-2	-1	1	0.9236	0.9986	0.9987	--	--	0.00	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1D	-69	-2	2	1	0.9236	0.9986	0.9970	--	--	0.00	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43

ASTA NUM. 222 NI 228 NF 227 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	10	2	2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	10	14	2	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.02	
1C	0	10	2	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	10	14	-2	0	-1	-3	1	0.00	0.00	0.02	
1E	0	500	2	2	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1F	0	500	14	2	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.02	
1G	0	500	2	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1H	0	500	14	-2	0	-1	-3	1	0.00	0.03	0.02	
1I	0	180	6	2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	180	9	2	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	180	6	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	180	9	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	330	6	2	0	1	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	330	9	2	0	1	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	330	6	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	330	9	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	369	11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1A	21	11	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	11	14	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	11	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	11	14	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	500	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	21	500	14	2	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	21	500	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	21	500	14	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	21	181	6	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	21	181	9	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	21	181	6	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	21	181	9	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	21	330	6	2	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	21	330	9	2	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	

1O	21	330	6	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00
1P	21	330	9	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00
2	21	370	11	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1A	42	12	2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	12	14	2	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1C	42	12	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	12	14	-2	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01
1E	42	501	2	2	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1F	42	501	14	2	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01
1G	42	501	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1H	42	501	14	-2	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01
1I	42	182	6	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	42	182	9	2	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1K	42	182	6	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	42	182	9	-2	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1M	42	331	6	2	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1N	42	331	9	2	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1O	42	331	6	-2	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1P	42	331	9	-2	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
2	42	372	11	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 223 NI 230 NF 229 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
cm		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	17	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	0	17	19	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02
1C	0	17	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	17	19	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02
1E	0	500	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1F	0	500	19	0	0	0	-4	1	0.00	0.03	0.02
1G	0	500	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1H	0	500	19	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.02
1I	0	185	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1J	0	185	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1K	0	185	8	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	185	13	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	333	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01
1N	0	333	13	0	0	0	-3	1	0.00	0.02	0.01
1O	0	333	8	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01
1P	0	333	13	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01
2	0	377	16	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.02

1A	21	18	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	18	19	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	18	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	18	19	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	501	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1F	21	501	19	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1G	21	501	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1H	21	501	19	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1I	21	186	8	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	21	186	13	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	21	186	8	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	21	186	13	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	21	334	8	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	21	334	13	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1O	21	334	8	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	21	334	13	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
2	21	379	16	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00

1A	42	19	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	19	19	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02
1C	42	19	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	19	19	-1	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02
1E	42	502	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1F	42	502	19	0	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.02
1G	42	502	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1H	42	502	19	-1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.02
1I	42	187	8	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1J	42	187	13	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1K	42	187	8	-1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1L	42	187	13	-1	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1M	42	335	8	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1N	42	335	13	0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1O	42	335	8	-1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1P	42	335	13	-1	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01
2	42	380	16	-1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
ASTA NUM. 224 NI 232 NF 231 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO													
NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota	
			daN			daN*m							
1A	0	2	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00		
1B	0	2	20	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02		
1C	0	2	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00		
1D	0	2	20	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02		
1E	0	480	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00		
1F	0	480	20	0	0	0	-4	1	0.00	0.03	0.02		
1G	0	480	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00		
1H	0	480	20	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.02		
1I	0	168	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01		
1J	0	168	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01		
1K	0	168	8	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01		
1L	0	168	14	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01		
1M	0	314	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01		
1N	0	314	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.02	0.01		
1O	0	314	8	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01		
1P	0	314	14	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01		
2	0	353	16	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.02		
1A	21	3	2	0	0	0	-0	--	0.00	0.00	0.00		
1B	21	3	20	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00		
1C	21	3	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00		
1D	21	3	20	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00		
1E	21	481	2	0	0	0	-0	--	0.00	0.03	0.00		
1F	21	481	20	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00		
1G	21	481	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00		
1H	21	481	20	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00		
1I	21	169	8	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00		
1J	21	169	14	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00		
1K	21	169	8	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00		
1L	21	169	14	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00		
1M	21	315	8	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00		
1N	21	315	14	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00		
1O	21	315	8	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00		
1P	21	315	14	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00		
2	21	354	16	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00		
1A	42	4	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00		
1B	42	4	20	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02		
1C	42	4	2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00		
1D	42	4	20	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02		
1E	42	482	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00		
1F	42	482	20	0	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.02		
1G	42	482	2	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00		
1H	42	482	20	-0	0	0	4	1	0.00	0.03	0.02		
1I	42	170	8	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01		
1J	42	170	14	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01		
1K	42	170	8	-1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01		
1L	42	170	14	-1	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01		
1M	42	316	8	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01		
1N	42	316	14	0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01		
1O	42	316	8	-1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01		
1P	42	316	14	-1	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01		
2	42	355	16	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.02		

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
ASTA NUM. 225 NI 234 NF 233 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO													
NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota	
			daN			daN*m							
1A	0	-462	-2	3	0	1	1	1	0.00	0.03	0.01		
1B	0	-462	11	3	0	1	-2	1	0.00	0.03	0.01		
1C	0	-462	-2	-2	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00		
1D	0	-462	11	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.03	0.01		
1E	0	28	-2	3	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01		
1F	0	28	11	3	0	1	-2	1	0.00	0.00	0.01		
1G	0	28	-2	-2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00		
1H	0	28	11	-2	0	-1	-2	1	0.00	0.00	0.01		
1I	0	-292	2	3	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.01		
1J	0	-292	7	3	0	1	-1	1	0.00	0.02	0.01		

1K	0	-292	2	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00
1L	0	-292	7	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.02	0.01
1M	0	-142	2	3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1N	0	-142	7	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1O	0	-142	2	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	-142	7	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01
2	0	-325	7	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01
1A	21	-461	-2	3	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00
1B	21	-461	11	3	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00
1C	21	-461	-2	-2	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00
1D	21	-461	11	-2	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00
1E	21	29	-2	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	29	11	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	29	-2	-2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	29	11	-2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	-291	2	3	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00
1J	21	-291	7	3	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00
1K	21	-291	2	-2	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00
1L	21	-291	7	-2	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00
1M	21	-141	2	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	21	-141	7	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	21	-141	2	-2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	21	-141	7	-2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
2	21	-324	7	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1A	42	-460	-2	3	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1B	42	-460	11	3	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01
1C	42	-460	-2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1D	42	-460	11	-2	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.01
1E	42	30	-2	3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	30	11	3	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01
1G	42	30	-2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	30	11	-2	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01
1I	42	-290	2	3	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1J	42	-290	7	3	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1K	42	-290	2	-2	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1L	42	-290	7	-2	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.01
1M	42	-140	2	3	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	42	-140	7	3	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
1O	42	-140	2	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	42	-140	7	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01
2	42	-322	7	1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-462	1	1	1	0.9703	0.9967	0.9905	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1B	-462	1	2	1	0.9703	0.9967	0.9834	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1C	-462	-1	1	1	0.9703	1.0006	0.9905	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-462	-1	2	1	0.9703	1.0006	0.9834	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1I	-292	1	1	1	0.9703	0.9977	0.9924	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1J	-292	1	1	1	0.9703	0.9977	0.9902	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1K	-292	-1	1	1	0.9703	1.0003	0.9924	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1L	-292	-1	1	1	0.9703	1.0003	0.9902	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1M	-142	1	1	1	0.9703	0.9989	0.9963	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1N	-142	1	1	1	0.9703	0.9989	0.9952	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1O	-142	-1	1	1	0.9703	1.0001	0.9963	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1P	-142	-1	1	1	0.9703	1.0001	0.9952	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
2	-325	0	2	1	0.9703	0.9904	0.9898	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 226 NI 236 NF 235 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-458	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	0	-458	16	0	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.02	
1C	0	-458	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	0	-458	16	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.02	
1E	0	29	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	29	16	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	29	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	29	16	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-289	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	-289	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	-289	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	-289	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1M	0	-140	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	-140	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	-140	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-140	9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
2	0	-319	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1A	21	-457	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-457	16	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-457	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	21	-457	16	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	

1E	21	30	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	30	16	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	30	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	30	16	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	-288	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1J	21	-288	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1K	21	-288	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1L	21	-288	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1M	21	-139	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	21	-139	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	21	-139	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	21	-139	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	21	-317	10	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00

1A	42	-456	-2	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1B	42	-456	16	0	0	0	3	1	0.00	0.03	0.02
1C	42	-456	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1D	42	-456	16	-0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.02
1E	42	31	-2	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	31	16	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.02
1G	42	31	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	31	16	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.02
1I	42	-287	4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1J	42	-287	9	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1K	42	-287	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1L	42	-287	9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1M	42	-138	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	42	-138	9	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1O	42	-138	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	42	-138	9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
2	42	-316	10	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-458	0	-1	1	0.9703	1.0082	0.9848	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1B	-458	0	-3	1	0.9703	1.0082	0.9836	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1C	-458	-0	-1	1	0.9703	1.0055	0.9848	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1D	-458	-0	-3	1	0.9703	1.0055	0.9836	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1I	-289	0	-1	1	0.9703	1.0055	0.9901	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1J	-289	0	-2	1	0.9703	1.0055	0.9898	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1K	-289	-0	-1	1	0.9703	1.0059	0.9901	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1L	-289	-0	-2	1	0.9703	1.0059	0.9898	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1M	-140	0	-1	1	0.9703	1.0027	0.9952	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1N	-140	0	-2	1	0.9703	1.0027	0.9951	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1O	-140	-0	-1	1	0.9703	1.0028	0.9952	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1P	-140	-0	-2	1	0.9703	1.0028	0.9951	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
2	-319	0	-2	1	0.9703	1.0032	0.9888	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 227 NI 238 NF 237 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-464	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	0	-464	17	0	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.02	
1C	0	-464	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	0	-464	17	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.02	
1E	0	14	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	14	17	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	14	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	14	17	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-298	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	-298	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	-298	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	-298	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1M	0	-152	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	-152	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	-152	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-152	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
2	0	-333	11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01	

1A	21	-464	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-464	17	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-464	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	21	-464	17	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	21	15	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	15	17	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	15	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	15	17	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-297	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	21	-297	10	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	21	-297	4	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	21	-297	10	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	21	-151	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	21	-151	10	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	21	-151	4	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	21	-151	10	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	

2	21	-332	11	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1A	42	-463	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1B	42	-463	17	0	0	0	4	1	0.00	0.03	0.02
1C	42	-463	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1D	42	-463	17	-0	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.02
1E	42	16	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	16	17	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02
1G	42	16	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	16	17	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02
1I	42	-296	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1J	42	-296	10	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1K	42	-296	4	-0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1L	42	-296	10	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1M	42	-150	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	42	-150	10	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1O	42	-150	4	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	42	-150	10	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
2	42	-330	11	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-464	0	0	1	0.9703	1.0031	0.9832	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx' = 28
1B	-464	0	4	1	0.9703	1.0031	0.9838	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx' = 28
1C	-464	-0	0	1	0.9703	1.0027	0.9832	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx' = 28
1D	-464	-0	4	1	0.9703	1.0027	0.9838	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx' = 28
1I	-298	-0	1	1	0.9703	0.9911	0.9898	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx' = 28
1J	-298	-0	2	1	0.9703	0.9911	0.9896	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx' = 28
1K	-298	0	1	1	0.9703	0.9952	0.9898	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx' = 28
1L	-298	0	2	1	0.9703	0.9952	0.9896	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx' = 28
1M	-152	-0	1	1	0.9703	0.9955	0.9948	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx' = 28
1N	-152	-0	2	1	0.9703	0.9955	0.9947	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx' = 28
1O	-152	0	1	1	0.9703	0.9976	0.9948	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx' = 28
1P	-152	0	2	1	0.9703	0.9976	0.9947	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx' = 28
2	-333	0	2	1	0.9703	1.0026	0.9885	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx' = 28

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	0	19	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1C	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	0	19	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1E	0	1	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	1	19	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	1	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	1	19	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	0	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	0	6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	0	12	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	1	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	1	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	1	6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	1	12	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	0	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1A	21	1	-0	0	0	0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1B	21	1	19	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	1	-0	-0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1D	21	1	19	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	2	-0	0	0	0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1F	21	2	19	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	2	-0	-0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1H	21	2	19	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	1	6	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	1	12	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	1	6	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	1	12	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	2	6	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	2	12	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	2	6	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	2	12	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	2	14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	2	-0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	2	19	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1C	42	2	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	2	19	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1E	42	3	-0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	42	3	19	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1G	42	3	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	42	3	19	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1I	42	2	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	2	12	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	

1K	42	2	6	-1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	2	12	-1	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	3	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01
1N	42	3	12	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1O	42	3	6	-1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01
1P	42	3	12	-1	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01
2	42	3	14	-0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 229 NI 13 NF 241 Lungh. 65.5 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0347 0.0347 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	-77	2	4	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.01
1B	0	-77	5	4	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01
1C	0	-77	2	-6	0	-3	-0	1	0.00	0.01	0.01
1D	0	-77	5	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.01	0.01
1E	0	710	2	4	0	2	-0	1	0.00	0.05	0.01
1F	0	710	5	4	0	2	-1	1	0.00	0.05	0.01
1G	0	710	2	-6	0	-3	-0	1	0.00	0.05	0.01
1H	0	710	5	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.05	0.01
1I	0	196	3	4	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01
1J	0	196	4	4	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01
1K	0	196	3	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	196	4	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	437	3	4	0	2	-1	1	0.00	0.03	0.01
1N	0	437	4	4	0	2	-1	1	0.00	0.03	0.01
1O	0	437	3	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.03	0.01
1P	0	437	4	-6	0	-3	-1	1	0.00	0.03	0.01
2	0	476	5	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00

1A	33	-76	1	4	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	33	-76	4	4	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	33	-76	1	-6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	33	-76	4	-6	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	33	711	1	4	0	1	0	1	0.00	0.05	0.00
1F	33	711	4	4	0	1	1	1	0.00	0.05	0.00
1G	33	711	1	-6	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.00
1H	33	711	4	-6	0	-1	1	1	0.00	0.05	0.00
1I	33	197	2	4	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	33	197	3	4	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	33	197	2	-6	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	33	197	3	-6	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	33	437	2	4	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00
1N	33	437	3	4	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00
1O	33	437	2	-6	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00
1P	33	437	3	-6	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00
2	33	477	4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00

1A	65	-76	-0	4	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	65	-76	3	4	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01
1C	65	-76	-0	-6	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1D	65	-76	3	-6	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01
1E	65	712	-0	4	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.00
1F	65	712	3	4	0	-1	2	1	0.00	0.05	0.01
1G	65	712	-0	-6	0	1	0	1	0.00	0.05	0.01
1H	65	712	3	-6	0	1	2	1	0.00	0.05	0.01
1I	65	198	1	4	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	65	198	2	4	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01
1K	65	198	1	-6	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1L	65	198	2	-6	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1M	65	438	1	4	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00
1N	65	438	2	4	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.01
1O	65	438	1	-6	0	1	1	1	0.00	0.03	0.01
1P	65	438	2	-6	0	1	1	1	0.00	0.03	0.01
2	65	478	2	-1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

1A	-77	2	-0	1	0.9196	0.9982	0.9998	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx' = 44
1B	-77	2	2	1	0.9196	0.9982	0.9981	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx' = 44
1C	-77	-3	-0	1	0.9196	0.9979	0.9998	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx' = 44
1D	-77	-3	2	1	0.9196	0.9979	0.9981	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx' = 44

ASTA NUM. 230 NI 242 NF 243 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica								Indici <= 1 : VERIFICATO				
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-48	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-48	6	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-48	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-48	6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	694	1	1	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	0	694	6	1	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1G	0	694	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	0	694	6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1I	0	210	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	210	4	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	210	2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	210	4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	436	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	0	436	4	1	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	0	436	2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	0	436	4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.00	
2	0	482	4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1A	32	-47	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-47	4	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-47	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-47	4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	695	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	32	695	4	1	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1G	32	695	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	32	695	4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1I	32	211	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	211	3	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	211	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	211	3	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	437	1	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	32	437	3	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1O	32	437	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	32	437	3	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
2	32	483	3	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1A	64	-46	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	64	-46	3	1	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1C	64	-46	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	64	-46	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1E	64	696	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	64	696	3	1	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1G	64	696	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	64	696	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01	
1I	64	212	0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	64	212	2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	64	212	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	64	212	2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	64	438	0	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	64	438	2	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	
1O	64	438	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	64	438	2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.01	
2	64	485	2	-0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-48	0	-0	1	0.9238	0.9993	1.0006	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1B	-48	0	2	1	0.9238	0.9993	0.9986	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1C	-48	-0	-0	1	0.9238	0.9986	1.0006	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1D	-48	-0	2	1	0.9238	0.9986	0.9986	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43

ASTA NUM. 231 NI 244 NF 245 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica								Indici <= 1 : VERIFICATO				
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-34	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-34	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-34	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-34	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	704	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	0	704	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1G	0	704	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	

1H	0	704	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.01
1I	0	222	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	222	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	222	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	222	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1M	0	448	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1N	0	448	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1O	0	448	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1P	0	448	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
2	0	497	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1A	32	-33	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	32	-33	5	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	32	-33	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	32	-33	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	32	705	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00
1F	32	705	5	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00
1G	32	705	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00
1H	32	705	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00
1I	32	223	2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	32	223	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	32	223	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	32	223	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	32	448	2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1N	32	448	3	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1O	32	448	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1P	32	448	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
2	32	499	3	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1A	64	-32	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	64	-32	3	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01
1C	64	-32	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	64	-32	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01
1E	64	706	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00
1F	64	706	3	0	0	0	2	1	0.00	0.05	0.01
1G	64	706	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00
1H	64	706	3	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.01
1I	64	224	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	64	224	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1K	64	224	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	64	224	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	64	449	0	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1N	64	449	2	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1O	64	449	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1P	64	449	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
2	64	500	2	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-34	0	0	1	0.9238	1.0012	1.0012	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1B	-34	0	2	1	0.9238	1.0012	0.9988	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-34	-0	0	1	0.9238	1.0011	1.0012	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1D	-34	-0	2	1	0.9238	1.0011	0.9988	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 232 NI 246 NF 254 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-12	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-12	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-12	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-12	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	728	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	0	728	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1G	0	728	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	0	728	5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1I	0	245	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	245	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	245	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	245	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	471	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1N	0	471	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1O	0	471	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1P	0	471	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
2	0	529	4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1A	32	-11	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-11	4	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-11	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-11	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	729	0	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	32	729	4	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1G	32	729	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	

1H	32	729	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00
1I	32	246	1	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1J	32	246	2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1K	32	246	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1L	32	246	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1M	32	472	1	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1N	32	472	2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1O	32	472	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1P	32	472	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
2	32	530	3	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1A	64	-10	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	64	-10	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01
1C	64	-10	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	64	-10	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01
1E	64	730	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00
1F	64	730	3	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01
1G	64	730	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00
1H	64	730	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01
1I	64	247	0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1J	64	247	1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1K	64	247	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1L	64	247	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1M	64	473	0	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1N	64	473	1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1O	64	473	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1P	64	473	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
2	64	531	1	-0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-12	0	0	1	0.9238	1.0004	1.0003	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1B	-12	0	1	1	0.9238	1.0004	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-12	-0	0	1	0.9238	1.0005	1.0003	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1D	-12	-0	1	1	0.9238	1.0005	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 233 NI 252 NF 254 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 R_c B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz ----- daN	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz ----- daN	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-739	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1B	0	-739	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	-739	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1D	0	-739	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	3	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	3	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	3	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	3	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-481	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1J	0	-481	0	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	-481	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	-481	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	-254	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	-254	0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	-254	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	-254	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	-539	-1	-0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1A	32	-738	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-738	0	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-738	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-738	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	4	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	4	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	4	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	4	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-480	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	32	-480	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	32	-480	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	32	-480	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	32	-254	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	32	-254	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	32	-254	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	32	-254	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	32	-538	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1A	64	-737	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	64	-737	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	64	-737	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	64	-737	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	64	5	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	5	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	5	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	

1H	64	5	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-479	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1J	64	-479	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1K	64	-479	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1L	64	-479	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1M	64	-253	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1N	64	-253	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1O	64	-253	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1P	64	-253	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
2	64	-537	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-739	0	-1	1	0.9238	1.0122	0.9761	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-739	0	0	1	0.9238	1.0122	1.0153	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1C	-739	-0	-1	1	0.9238	1.0138	0.9761	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-739	-0	0	1	0.9238	1.0138	1.0153	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1I	-481	-0	-1	1	0.9238	0.9903	0.9865	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1J	-481	-0	-0	1	0.9238	0.9903	0.9928	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1K	-481	0	-1	1	0.9238	0.9948	0.9865	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1L	-481	0	-0	1	0.9238	0.9948	0.9928	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1M	-254	-0	-1	1	0.9238	0.9949	0.9929	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1N	-254	-0	-0	1	0.9238	0.9949	0.9962	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1O	-254	0	-1	1	0.9238	0.9972	0.9929	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1P	-254	0	-0	1	0.9238	0.9972	0.9962	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-539	0	-1	1	0.9238	1.0072	0.9836	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 234 NI 250 NF 251 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-753	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-753	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	-753	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-753	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	-18	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	-18	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	-18	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	-18	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-498	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1J	0	-498	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	-498	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	-498	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	-274	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	-274	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	-274	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	-274	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	-563	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1A	32	-752	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-752	0	0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-752	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-752	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	-17	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	-17	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	-17	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	-17	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-497	-3	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	32	-497	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	32	-497	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	32	-497	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	32	-273	-3	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	32	-273	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	32	-273	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	32	-273	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	32	-562	-3	-0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1A	64	-751	-6	0	0	0	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	64	-751	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	64	-751	-6	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	64	-751	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	64	-16	-6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	-16	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	-16	-6	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	-16	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-496	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1J	64	-496	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1K	64	-496	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1L	64	-496	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1M	64	-272	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1N	64	-272	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	64	-272	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1P	64	-272	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	

2 64 -560 -5 -0 0 0 -1 1 0.00 0.04 0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-753	0	-2	1	0.9238	1.0244	0.9772	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-753	0	0	1	0.9238	1.0244	1.0253	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1C	-753	-0	-2	1	0.9238	1.0298	0.9772	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1D	-753	-0	0	1	0.9238	1.0298	1.0253	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1E	-18	0	-2	1	0.9238	1.0006	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1F	-18	0	0	1	0.9238	1.0006	1.0006	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1G	-18	-0	-2	1	0.9238	1.0007	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1H	-18	-0	0	1	0.9238	1.0007	1.0006	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 43
1I	-498	0	-1	1	0.9238	0.9784	0.9869	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1J	-498	0	-1	1	0.9238	0.9784	0.9916	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1K	-498	0	-1	1	0.9238	0.9805	0.9869	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1L	-498	0	-1	1	0.9238	0.9805	0.9916	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1M	-274	0	-1	1	0.9238	0.9881	0.9928	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1N	-274	0	-1	1	0.9238	0.9881	0.9954	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1O	-274	0	-1	1	0.9238	0.9893	0.9928	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1P	-274	0	-1	1	0.9238	0.9893	0.9954	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-563	0	-1	1	0.9238	1.0025	0.9848	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 235 NI 248 NF 249 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-767	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-767	0	1	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	0	-767	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-767	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	0	-35	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	-35	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	-35	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	-35	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-512	-3	1	0	1	1	1	0.00	0.03	0.00	
1J	0	-512	-1	1	0	1	1	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	-512	-3	-1	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	-512	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	-289	-3	1	0	1	1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	-289	-1	1	0	1	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	-289	-3	-1	0	-1	1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	-289	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	-582	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.01	
1A	32	-766	-5	1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-766	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-766	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-766	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	-34	-5	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	-34	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	-34	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	-34	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-511	-4	1	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	32	-511	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	32	-511	-4	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	32	-511	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	32	-288	-4	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	32	-288	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	32	-288	-4	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	32	-288	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	32	-581	-5	0	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1A	64	-765	-7	1	0	-0	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1B	64	-765	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	64	-765	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1D	64	-765	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	64	-33	-7	1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	-33	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	-33	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	-33	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-510	-5	1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1J	64	-510	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1K	64	-510	-5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.01	
1L	64	-510	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1M	64	-287	-5	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1N	64	-287	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	64	-287	-5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1P	64	-287	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
2	64	-580	-6	0	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-767	0	-2	1	0.9238	0.9805	0.9782	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
1B	-767	0	0	1	0.9238	0.9805	0.9916	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1C	-767	-0	-2	1	0.9238	0.9802	0.9782	--	--	0.05	--	0.07	Snell. 'zx'= 43
1D	-767	-0	0	1	0.9238	0.9802	0.9916	--	--	0.05	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1E	-35	0	-2	1	0.9238	0.9991	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1F	-35	0	0	1	0.9238	0.9991	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1G	-35	-0	-2	1	0.9238	0.9991	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1H	-35	-0	0	1	0.9238	0.9991	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-512	1	-1	1	0.9238	0.9881	0.9855	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1J	-512	1	-1	1	0.9238	0.9881	0.9859	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1K	-512	-1	-1	1	0.9238	0.9880	0.9855	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1L	-512	-1	-1	1	0.9238	0.9880	0.9859	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1M	-289	1	-1	1	0.9238	0.9933	0.9918	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1N	-289	1	-1	1	0.9238	0.9933	0.9920	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1O	-289	-1	-1	1	0.9238	0.9932	0.9918	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1P	-289	-1	-1	1	0.9238	0.9932	0.9920	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
2	-582	0	-2	1	0.9238	1.0689	0.9821	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 236 NI 14 NF 247 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-812	-1	3	0	1	0	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-812	5	3	0	1	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-812	-1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	0	-812	5	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	-35	-1	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	-35	5	3	0	1	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	-35	-1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	-35	5	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-542	1	6	0	3	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1J	0	-542	3	6	0	3	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1K	0	-542	1	-5	0	-2	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1L	0	-542	3	-5	0	-2	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1M	0	-305	1	6	0	3	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	-305	3	6	0	3	-1	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	-305	1	-5	0	-2	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	-305	3	-5	0	-2	-1	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	-614	3	1	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.01	
1A	32	-811	-2	3	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1B	32	-811	4	3	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1C	32	-811	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1D	32	-811	4	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1E	32	-34	-2	3	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	-34	4	3	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	-34	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	-34	4	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-541	0	6	0	1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1J	32	-541	2	6	0	1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1K	32	-541	0	-5	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1L	32	-541	2	-5	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1M	32	-304	0	6	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	32	-304	2	6	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	32	-304	0	-5	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	32	-304	2	-5	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
2	32	-613	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1A	64	-810	-3	3	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1B	64	-810	3	3	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1C	64	-810	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.01	
1D	64	-810	3	-1	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00	
1E	64	-33	-3	3	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	-33	3	3	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	-33	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	-33	3	-1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-540	-1	6	0	-1	-0	1	0.00	0.04	0.01	
1J	64	-540	1	6	0	-1	0	1	0.00	0.04	0.01	
1K	64	-540	-1	-5	0	1	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1L	64	-540	1	-5	0	1	0	1	0.00	0.04	0.00	
1M	64	-303	-1	6	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.01	
1N	64	-303	1	6	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.01	
1O	64	-303	-1	-5	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	64	-303	1	-5	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00	
2	64	-612	0	1	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

1A	-812	1	-1	1	0.9236	0.9830	0.9988	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx'='	43
1B	-812	1	-2	1	0.9236	0.9830	0.9800	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx'='	43
1C	-812	-1	-1	1	0.9236	0.9897	0.9988	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx'='	43
1D	-812	-1	-2	1	0.9236	0.9897	0.9800	--	--	0.06	--	0.07	Snell.	'zx'='	43
1E	-35	1	-1	1	0.9236	0.9993	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'='	43
1F	-35	1	-2	1	0.9236	0.9993	0.9991	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx'='	43
1G	-35	-1	-1	1	0.9236	0.9996	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'='	43
1H	-35	-1	-2	1	0.9236	0.9996	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'='	43
1I	-542	3	-0	1	0.9236	0.9881	1.0184	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	43
1J	-542	3	-1	1	0.9236	0.9881	0.9970	--	--	0.04	--	0.06	Snell.	'zx'='	43
1K	-542	-2	-0	1	0.9236	0.9897	1.0184	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	43
1L	-542	-2	-1	1	0.9236	0.9897	0.9970	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	43
1M	-305	3	-0	1	0.9236	0.9933	1.0104	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	43
1N	-305	3	-1	1	0.9236	0.9933	0.9983	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	43
1O	-305	-2	-0	1	0.9236	0.9942	1.0104	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	43
1P	-305	-2	-1	1	0.9236	0.9942	0.9983	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	43
2	-614	0	-1	1	0.9236	0.9767	1.0050	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	43

ASTA NUM. 237
NI 242
NF 241
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0
H= 4.0
s= 0.4
t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----	-----	-----	
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-452	-12	3	0	1	3	1	0.00	0.03	0.01	
1B	0	-452	2	3	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.01	
1C	0	-452	-12	-2	0	-1	3	1	0.00	0.03	0.01	
1D	0	-452	2	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	0	33	-12	3	0	1	3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	33	2	3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	33	-12	-2	0	-1	3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	33	2	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-283	-7	3	0	1	2	1	0.00	0.02	0.01	
1J	0	-283	-3	3	0	1	1	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	-283	-7	-2	0	-1	2	1	0.00	0.02	0.01	
1L	0	-283	-3	-2	0	-1	1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	-135	-7	3	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-135	-3	3	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	-135	-7	-2	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	-135	-3	-2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-313	-8	1	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1A	21	-451	-12	3	0	1	0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-451	2	3	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-451	-12	-2	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	21	-451	2	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	21	34	-12	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	34	2	3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	34	-12	-2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	34	2	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-282	-7	3	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	21	-282	-3	3	0	1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	21	-282	-7	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	21	-282	-3	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	21	-134	-7	3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	21	-134	-3	3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	21	-134	-7	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	21	-134	-3	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	21	-312	-8	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	42	-450	-12	3	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1B	42	-450	2	3	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	42	-450	-12	-2	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.01	
1D	42	-450	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	42	35	-12	3	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	42	35	2	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	35	-12	-2	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	42	35	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	-281	-7	3	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1J	42	-281	-3	3	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	42	-281	-7	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1L	42	-281	-3	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	42	-133	-7	3	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1N	42	-133	-3	3	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	42	-133	-7	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1P	42	-133	-3	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	42	-311	-8	1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-452	1	3	1	0.9703	0.9978	0.9841	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'=' 28
1B	-452	1	-0	1	0.9703	0.9978	0.9902	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1C	-452	-1	3	1	0.9703	1.0003	0.9841	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'=' 28
1D	-452	-1	-0	1	0.9703	1.0003	0.9902	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'=' 28
1I	-283	1	-2	1	0.9703	0.9982	0.9898	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1J	-283	1	-1	1	0.9703	0.9982	0.9911	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28
1K	-283	-1	-2	1	0.9703	0.9998	0.9898	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=' 28

1L	-283	-1	-1	1	0.9703	0.9998	0.9911	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'=' 28
1M	-135	1	-2	1	0.9703	0.9992	0.9951	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'=' 28
1N	-135	1	-1	1	0.9703	0.9992	0.9958	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'=' 28
1O	-135	-1	-2	1	0.9703	0.9999	0.9951	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'=' 28
1P	-135	-1	-1	1	0.9703	0.9999	0.9958	--	--	0.01	--	0.02	Snell.	'zx'=' 28
2	-313	0	-2	1	0.9703	0.9930	0.9891	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'=' 28

ASTA NUM. 238
NI 244
NF 243
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	cm	daN			daN*m							
<hr/>												
1A	0	-461	-16	0	0	0	3	1	0.00	0.03	0.02	
1B	0	-461	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1C	0	-461	-16	-0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.02	
1D	0	-461	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1E	0	27	-16	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	27	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	27	-16	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	27	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-291	-9	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1J	0	-291	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	-291	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1L	0	-291	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	-142	-9	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	-142	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	-142	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	-142	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-323	-10	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
<hr/>												
1A	21	-460	-16	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1B	21	-460	3	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1C	21	-460	-16	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1D	21	-460	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1E	21	28	-16	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	28	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	28	-16	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	28	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-290	-9	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	21	-290	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	21	-290	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	21	-290	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	21	-141	-9	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	21	-141	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	21	-141	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	21	-141	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	21	-321	-10	0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
<hr/>												
1A	42	-459	-16	0	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.02	
1B	42	-459	3	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1C	42	-459	-16	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.02	
1D	42	-459	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1E	42	29	-16	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.02	
1F	42	29	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	29	-16	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.02	
1H	42	29	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	-289	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1J	42	-289	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	42	-289	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01	
1L	42	-289	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	42	-140	-9	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1N	42	-140	-4	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	42	-140	-9	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1P	42	-140	-4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	42	-320	-10	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

1A	-461	0	3	1	0.9703	1.0065	0.9835	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1B	-461	0	1	1	0.9703	1.0065	0.9844	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-461	-0	3	1	0.9703	1.0056	0.9835	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1D	-461	-0	1	1	0.9703	1.0056	0.9844	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1I	-291	0	2	1	0.9703	1.0064	0.9896	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1J	-291	0	1	1	0.9703	1.0064	0.9899	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1K	-291	-0	2	1	0.9703	1.0062	0.9896	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1L	-291	-0	1	1	0.9703	1.0062	0.9899	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1M	-142	0	2	1	0.9703	1.0031	0.9949	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1N	-142	0	1	1	0.9703	1.0031	0.9951	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1O	-142	-0	2	1	0.9703	1.0030	0.9949	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1P	-142	-0	1	1	0.9703	1.0030	0.9951	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
2	-323	0	2	1	0.9703	1.0070	0.9886	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 239
NI 246
NF 245
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--												

cm		daN			daN*m						
1A	0	-466	-17	0	0	0	3	1	0.00	0.03	0.02
1B	0	-466	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1C	0	-466	-17	-0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.02
1D	0	-466	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1E	0	13	-17	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.02
1F	0	13	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	13	-17	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.02
1H	0	13	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	0	-299	-10	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1J	0	-299	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1K	0	-299	-10	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
1L	0	-299	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1M	0	-153	-10	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1N	0	-153	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	-153	-10	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1P	0	-153	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	0	-335	-11	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1A	21	-465	-17	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1B	21	-465	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1C	21	-465	-17	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1D	21	-465	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1E	21	14	-17	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	14	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	14	-17	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	14	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	-298	-10	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1J	21	-298	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1K	21	-298	-10	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1L	21	-298	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1M	21	-152	-10	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	21	-152	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	21	-152	-10	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	21	-152	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	21	-333	-11	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1A	42	-464	-17	0	0	0	-4	1	0.00	0.03	0.02
1B	42	-464	2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1C	42	-464	-17	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.02
1D	42	-464	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1E	42	15	-17	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02
1F	42	15	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	15	-17	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02
1H	42	15	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	-297	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01
1J	42	-297	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1K	42	-297	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01
1L	42	-297	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1M	42	-151	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1N	42	-151	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1O	42	-151	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1P	42	-151	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
2	42	-332	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-466	0	-4	1	0.9703	1.0019	0.9838	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1B	-466	0	-0	1	0.9703	1.0019	0.9831	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1C	-466	-0	-4	1	0.9703	1.0022	0.9838	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 28
1D	-466	-0	-0	1	0.9703	1.0022	0.9831	--	--	0.03	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1I	-299	-0	-2	1	0.9703	0.9926	0.9896	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1J	-299	-0	-1	1	0.9703	0.9926	0.9897	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1K	-299	0	-2	1	0.9703	0.9947	0.9896	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1L	-299	0	-1	1	0.9703	0.9947	0.9897	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1M	-153	-0	-2	1	0.9703	0.9962	0.9947	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1N	-153	-0	-1	1	0.9703	0.9962	0.9947	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1O	-153	0	-2	1	0.9703	0.9973	0.9947	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1P	-153	0	-1	1	0.9703	0.9973	0.9947	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
2	-335	0	-2	1	0.9703	1.0007	0.9884	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 240 NI 248 NF 247 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	7	-14	2	0	0	3	1	0.00	0.00	0.02	
1B	0	7	-2	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	7	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.02	
1D	0	7	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	497	-14	2	0	0	3	1	0.00	0.03	0.02	
1F	0	497	-2	2	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1G	0	497	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.02	
1H	0	497	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00	
1I	0	177	-10	3	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	

1J	0	177	-6	3	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01
1K	0	177	-10	-1	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	177	-6	-1	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	327	-10	3	0	1	2	1	0.00	0.02	0.01
1N	0	327	-6	3	0	1	2	1	0.00	0.02	0.01
1O	0	327	-10	-1	0	-1	2	1	0.00	0.02	0.01
1P	0	327	-6	-1	0	-1	2	1	0.00	0.02	0.01
2	0	366	-11	1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1A	21	8	-14	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	8	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	8	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	8	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	498	-14	2	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1F	21	498	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1G	21	498	-14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1H	21	498	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1I	21	178	-10	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	21	178	-6	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	21	178	-10	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	21	178	-6	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	21	328	-10	3	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00
1N	21	328	-6	3	0	1	0	1	0.00	0.02	0.00
1O	21	328	-10	-1	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00
1P	21	328	-6	-1	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00
2	21	367	-11	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1A	42	9	-14	2	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1B	42	9	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	9	-14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1D	42	9	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	499	-14	2	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.01
1F	42	499	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1G	42	499	-14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.01
1H	42	499	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1I	42	179	-10	3	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1J	42	179	-6	3	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1K	42	179	-10	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.01
1L	42	179	-6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1M	42	329	-10	3	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01
1N	42	329	-6	3	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1O	42	329	-10	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.02	0.01
1P	42	329	-6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.02	0.00
2	42	368	-11	1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 241 NI 250 NF 249 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	19	-19	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1B	0	19	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	19	-19	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1D	0	19	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	502	-19	0	0	0	4	1	0.00	0.03	0.02	
1F	0	502	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	0	502	-19	-0	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.02	
1H	0	502	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	0	187	-13	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	187	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	187	-13	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	187	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	335	-13	0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1N	0	335	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01	
1O	0	335	-13	-0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1P	0	335	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01	
2	0	380	-15	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.02	
1A	21	20	-19	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	20	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	20	-19	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	20	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	503	-19	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1F	21	503	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1G	21	503	-19	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1H	21	503	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1I	21	188	-13	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	21	188	-8	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	21	188	-13	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	21	188	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	21	335	-13	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1N	21	335	-8	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1O	21	335	-13	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1P	21	335	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	

2	21	381	-15	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1A	42	21	-19	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02
1B	42	21	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	21	-19	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02
1D	42	21	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	504	-19	0	0	0	-4	1	0.00	0.03	0.02
1F	42	504	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1G	42	504	-19	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.02
1H	42	504	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1I	42	189	-13	0	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1J	42	189	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1K	42	189	-13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1L	42	189	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1M	42	336	-13	0	0	0	-3	1	0.00	0.02	0.01
1N	42	336	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01
1O	42	336	-13	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01
1P	42	336	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01
2	42	383	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 242 NI 252 NF 251 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	3	-20	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02
1B	0	3	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	0	3	-20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02
1D	0	3	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	0	481	-20	0	0	0	4	1	0.00	0.03	0.02
1F	0	481	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1G	0	481	-20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.02
1H	0	481	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1I	0	169	-14	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1J	0	169	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.01
1K	0	169	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	169	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	315	-14	0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1N	0	315	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.01
1O	0	315	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01
1P	0	315	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.01
2	0	355	-16	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.02

1A	21	4	-20	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	4	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	4	-20	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	4	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	482	-20	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1F	21	482	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1G	21	482	-20	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1H	21	482	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1I	21	170	-14	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	21	170	-8	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	21	170	-14	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	21	170	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	21	316	-14	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1N	21	316	-8	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1O	21	316	-14	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1P	21	316	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
2	21	356	-16	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00

1A	42	5	-20	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02
1B	42	5	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	5	-20	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02
1D	42	5	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	483	-20	0	0	0	-4	1	0.00	0.03	0.02
1F	42	483	-2	0	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1G	42	483	-20	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.03	0.02
1H	42	483	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1I	42	171	-14	0	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1J	42	171	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1K	42	171	-14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1L	42	171	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.01
1M	42	317	-14	0	0	0	-3	1	0.00	0.02	0.01
1N	42	317	-8	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.01
1O	42	317	-14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01
1P	42	317	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.01
2	42	357	-16	0	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	----	----	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

--	-----
daN	daN*m

ASTA NUM. 243
NI 253
NF 254
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc
B= 4.0
H= 4.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	
cm												

1A	0	0	-19	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1B	0	0	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	0	-19	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1D	0	0	0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	1	-19	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	1	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	1	-19	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	1	0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	0	-12	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	0	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	0	-12	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	1	-12	0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	1	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	1	-12	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	1	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	0	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	

1A	21	1	-19	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	1	0	0	0	0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1C	21	1	-19	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	1	0	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1E	21	2	-19	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	2	0	0	0	0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1G	21	2	-19	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	2	0	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1I	21	1	-12	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	1	-7	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	1	-12	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	1	-7	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	2	-12	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	2	-7	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	2	-12	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	2	-7	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	2	-14	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	42	2	-19	0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1B	42	2	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	2	-19	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1D	42	2	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	3	-19	0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1F	42	3	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	3	-19	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1H	42	3	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	2	-12	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	2	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1K	42	2	-12	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1L	42	2	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1M	42	3	-12	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	3	-7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	42	3	-12	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	3	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	42	3	-14	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

ASTA NUM. 244
NI 11
NF 255
Lungh. 63.9 cm
SEZ. 6
Rc
B= 4.0
H= 4.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica
 Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	daN			daN*m							
	cm											

1A	0	-111	-7	-0	0	1	4	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-111	10	-0	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-111	-7	-4	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-111	10	-4	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	-46	-7	-0	0	1	4	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-46	10	-0	0	1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-46	-7	-4	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-46	10	-4	0	-1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-145	-4	1	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	

1J	0	-145	7	1	0	1	-3	1	0.00	0.01	0.01
1K	0	-145	-4	-5	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	-145	7	-5	0	-1	-3	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	-12	-4	1	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01
1N	0	-12	7	1	0	1	-3	1	0.00	0.00	0.01
1O	0	-12	-4	-5	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01
1P	0	-12	7	-5	0	-1	-3	1	0.00	0.00	0.01
2	0	-103	2	-3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1A	32	-110	-8	-0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1B	32	-110	9	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1C	32	-110	-8	-4	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1D	32	-110	9	-4	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1E	32	-45	-8	-0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01
1F	32	-45	9	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1G	32	-45	-8	-4	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01
1H	32	-45	9	-4	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1I	32	-144	-5	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1J	32	-144	6	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1K	32	-144	-5	-5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	32	-144	6	-5	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1M	32	-11	-5	1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01
1N	32	-11	6	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1O	32	-11	-5	-5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	32	-11	6	-5	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	32	-101	1	-3	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01
1A	64	-109	-9	-0	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.01
1B	64	-109	8	-0	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01
1C	64	-109	-9	-4	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.01
1D	64	-109	8	-4	0	2	2	1	0.00	0.01	0.01
1E	64	-44	-9	-0	0	1	-2	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	-44	8	-0	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	-44	-9	-4	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	-44	8	-4	0	2	2	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-143	-6	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1J	64	-143	5	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01
1K	64	-143	-6	-5	0	3	-1	1	0.00	0.01	0.01
1L	64	-143	5	-5	0	3	1	1	0.00	0.01	0.01
1M	64	-10	-6	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	-10	5	1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	-10	-6	-5	0	3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	-10	5	-5	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-100	-1	-3	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-111	1	4	1	0.9236	1.0046	0.9975	--	--	0.01	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43
1B	-111	1	-4	1	0.9236	1.0046	0.9977	--	--	0.01	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43
1C	-111	2	4	1	0.9236	0.9984	0.9975	--	--	0.01	--	0.04 Snell.	'zx'=' 43
1D	-111	2	-4	1	0.9236	0.9984	0.9977	--	--	0.01	--	0.04 Snell.	'zx'=' 43
1E	-46	1	4	1	0.9236	1.0019	0.9990	--	--	0.00	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43
1F	-46	1	-4	1	0.9236	1.0019	0.9990	--	--	0.00	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43
1G	-46	2	4	1	0.9236	0.9993	0.9990	--	--	0.00	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43
1H	-46	2	-4	1	0.9236	0.9993	0.9990	--	--	0.00	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43
1I	-145	1	2	1	0.9236	1.0038	0.9967	--	--	0.01	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43
1J	-145	1	-3	1	0.9236	1.0038	0.9972	--	--	0.01	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43
1K	-145	3	2	1	0.9236	0.9973	0.9967	--	--	0.01	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43
1L	-145	3	-3	1	0.9236	0.9973	0.9972	--	--	0.01	--	0.04 Snell.	'zx'=' 43
1M	-12	1	2	1	0.9236	1.0003	0.9997	--	--	0.00	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1N	-12	1	-3	1	0.9236	1.0003	0.9998	--	--	0.00	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1O	-12	3	2	1	0.9236	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1P	-12	3	-3	1	0.9236	0.9998	0.9998	--	--	0.00	--	0.03 Snell.	'zx'=' 43
2	-103	3	-0	1	0.9236	1.0006	1.0010	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43

ASTA NUM. 245 NI 256 NF 257 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-130	-1	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-130	2	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-130	-1	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-130	2	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	16	-1	1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	16	2	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	16	-1	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	16	2	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-140	-1	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-140	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-140	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-140	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	26	-1	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	26	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

1O	0	26	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	26	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-73	1	0	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	32	-129	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1B	32	-129	1	1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1C	32	-129	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1D	32	-129	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1E	32	17	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1F	32	17	1	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1G	32	17	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	32	17	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	32	-139	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1J	32	-139	1	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1K	32	-139	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	32	-139	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	32	27	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1N	32	27	1	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	32	27	-2	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	32	27	1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	32	-71	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	64	-128	-3	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1B	64	-128	0	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1C	64	-128	-3	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1D	64	-128	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1E	64	18	-3	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	18	0	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	18	-3	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	64	18	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-138	-3	1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1J	64	-138	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1K	64	-138	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1L	64	-138	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	64	28	-3	1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	28	-0	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	28	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	28	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-70	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-130	1	1	1	0.9238	1.0051	0.9957	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1B	-130	1	-1	1	0.9238	1.0051	1.0001	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1C	-130	1	1	1	0.9238	1.0039	0.9957	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1D	-130	1	-1	1	0.9238	1.0039	1.0001	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1I	-140	1	-1	1	0.9238	1.0049	0.9964	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1J	-140	1	-0	1	0.9238	1.0049	1.0012	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1K	-140	1	-1	1	0.9238	1.0032	0.9964	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
1L	-140	1	-0	1	0.9238	1.0032	1.0012	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'=' 43
2	-73	2	-0	1	0.9238	1.0031	1.0006	--	--	0.01	--	0.01 Snell.	'zx'=' 43

ASTA NUM. 246 NI 258 NF 259 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-103	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-103	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-103	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-103	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	19	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	19	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	19	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	19	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-120	0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-120	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-120	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-120	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	36	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	36	1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	36	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	36	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-54	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-102	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-102	0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	32	-102	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	32	-102	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	20	-0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	20	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	20	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	20	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-119	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	

1J	32	-119	0	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1K	32	-119	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	32	-119	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	32	37	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1N	32	37	0	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	32	37	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	32	37	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	32	-52	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	64	-101	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1B	64	-101	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1C	64	-101	-2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1D	64	-101	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1E	64	21	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	21	-1	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	21	-2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	64	21	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-118	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1J	64	-118	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1K	64	-118	-2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	64	-118	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	64	37	-2	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	37	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	37	-2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	37	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-51	-2	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-103	1	-0	1	0.9238	1.0042	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-103	1	0	1	0.9238	1.0042	1.0033	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-103	1	-0	1	0.9238	1.0039	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-103	1	0	1	0.9238	1.0039	1.0033	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-120	1	-0	1	0.9238	1.0052	1.0015	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-120	1	0	1	0.9238	1.0052	1.0028	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1K	-120	1	-0	1	0.9238	1.0052	1.0015	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-120	1	0	1	0.9238	1.0052	1.0028	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-54	1	-0	1	0.9238	1.0024	1.0014	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 247 NI 260 NF 268 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-88	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-88	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-88	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-88	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	40	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	40	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	40	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	40	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-106	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-106	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-106	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-106	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	58	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	58	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	58	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	58	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-31	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-87	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-87	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	32	-87	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	32	-87	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	41	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	41	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	41	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	41	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-105	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	32	-105	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	32	-105	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	-105	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	59	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	59	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	59	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	59	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-29	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-86	-2	-0	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1B	64	-86	-1	-0	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	64	-86	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	64	-86	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	

1E	64	42	-2	-0	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	42	-1	-0	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	42	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	64	42	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	64	-105	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.01
1J	64	-105	-1	-1	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01
1K	64	-105	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	64	-105	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	64	60	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	60	-1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	60	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	60	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-28	-2	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-88	2	-0	1	0.9238	1.0023	1.0017	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-88	2	-0	1	0.9238	1.0023	1.0024	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-88	1	-0	1	0.9238	1.0021	1.0017	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-88	1	-0	1	0.9238	1.0021	1.0024	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-106	2	-0	1	0.9238	1.0030	1.0013	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-106	2	-0	1	0.9238	1.0030	1.0009	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1K	-106	1	-0	1	0.9238	1.0020	1.0013	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-106	1	-0	1	0.9238	1.0020	1.0009	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-31	2	-0	1	0.9238	1.0008	1.0009	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 248 NI 266 NF 268 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-56	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-56	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-56	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-56	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	72	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	72	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	72	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	72	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-69	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-69	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-69	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-69	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	85	1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	85	1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	85	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	85	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	9	2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-55	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	32	-55	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	32	-55	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-55	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	73	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	73	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	73	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	73	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-68	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	32	-68	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	32	-68	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	32	-68	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	32	86	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1N	32	86	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1O	32	86	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	32	86	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	32	11	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-54	-1	-0	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	64	-54	-1	-0	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	64	-54	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	64	-54	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	64	74	-1	-0	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	74	-1	-0	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	74	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	64	74	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-67	-1	-0	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	64	-67	-1	-0	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	64	-67	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	64	-67	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	64	87	-1	-0	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1N	64	87	-1	-0	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1O	64	87	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	64	87	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	64	12	-1	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-56	2	-0	1	0.9238	1.0011	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1B	-56	2	-0	1	0.9238	1.0011	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1C	-56	1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1D	-56	1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1I	-69	2	-0	1	0.9238	1.0012	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1J	-69	2	-0	1	0.9238	1.0012	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1K	-69	1	-0	1	0.9238	1.0019	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1L	-69	1	-0	1	0.9238	1.0019	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43

ASTA NUM. 249 NI 264 NF 265 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-71	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-71	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-71	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-71	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	51	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	51	1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	51	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	51	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-88	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-88	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-88	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-88	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	68	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	68	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	68	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	68	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-14	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-70	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-70	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-70	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-70	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	52	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	52	0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	52	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	52	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-87	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	-87	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	-87	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	-87	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	69	-0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	69	0	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	69	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	69	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-13	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	64	-69	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	64	-69	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	64	-69	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	64	-69	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	64	53	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	53	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	53	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	64	53	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-86	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	64	-86	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	64	-86	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	64	-86	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	64	70	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	64	70	-1	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	64	70	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	64	70	-1	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	64	-12	-1	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-71	1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0018	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1B	-71	1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1C	-71	1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0018	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1D	-71	1	-0	1	0.9238	1.0007	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43

1I	-88	1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0016	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 43
1J	-88	1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0020	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 43
1K	-88	1	-0	1	0.9238	1.0014	1.0016	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 43
1L	-88	1	-0	1	0.9238	1.0014	1.0020	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 43
2	-14	1	-0	1	0.9238	1.0002	1.0004	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 43

ASTA NUM. 250 NI 262 NF 263 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-103	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-103	3	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-103	-1	-5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-103	3	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	54	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	54	3	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	54	-1	-5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	54	3	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-112	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-112	3	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-112	-1	-5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-112	3	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	63	-1	-3	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	63	3	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	63	-1	-5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	63	3	-5	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-32	1	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-102	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	32	-102	2	-3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	32	-102	-2	-5	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	32	-102	2	-5	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	55	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	55	2	-3	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	55	-2	-5	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	55	2	-5	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-111	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	-111	1	-3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	-111	-2	-5	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	-111	1	-5	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	64	-2	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	64	1	-3	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	64	-2	-5	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	64	1	-5	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-31	-0	-6	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	64	-101	-3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	64	-101	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	64	-101	-3	-5	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	64	-101	1	-5	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	64	56	-3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	56	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	56	-3	-5	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	56	1	-5	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-110	-3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	64	-110	0	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	64	-110	-3	-5	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	64	-110	0	-5	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	64	65	-3	-3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	65	0	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	65	-3	-5	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	65	0	-5	0	2	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-30	-2	-6	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-103	1	1	1	0.9238	0.9965	0.9971	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-103	1	-1	1	0.9238	0.9965	0.9988	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-103	2	1	1	0.9238	0.9963	0.9971	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-103	2	-1	1	0.9238	0.9963	0.9988	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1I	-112	1	1	1	0.9238	0.9963	0.9968	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-112	1	-1	1	0.9238	0.9963	0.9994	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1K	-112	2	1	1	0.9238	0.9959	0.9968	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1L	-112	2	-1	1	0.9238	0.9959	0.9994	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-32	2	-0	1	0.9238	0.9989	1.0009	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 251 NI 12 NF 261 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

cm		daN			daN*m							
1A	0	-100	-12	-12	0	-5	6	1	0.00	0.01	0.03	
1B	0	-100	13	-12	0	-5	-5	1	0.00	0.01	0.03	
1C	0	-100	-12	-27	0	-11	6	1	0.01	0.01	0.05	
1D	0	-100	13	-27	0	-11	-5	1	0.01	0.01	0.05	
1E	0	-3	-12	-12	0	-5	6	1	0.00	0.00	0.03	
1F	0	-3	13	-12	0	-5	-5	1	0.00	0.00	0.03	
1G	0	-3	-12	-27	0	-11	6	1	0.01	0.00	0.05	
1H	0	-3	13	-27	0	-11	-5	1	0.01	0.00	0.05	
1I	0	-119	-7	-14	0	-6	4	1	0.00	0.01	0.03	
1J	0	-119	9	-14	0	-6	-3	1	0.00	0.01	0.03	
1K	0	-119	-7	-26	0	-11	4	1	0.01	0.01	0.05	
1L	0	-119	9	-26	0	-11	-3	1	0.01	0.01	0.05	
1M	0	16	-7	-14	0	-6	4	1	0.00	0.00	0.03	
1N	0	16	9	-14	0	-6	-3	1	0.00	0.00	0.03	
1O	0	16	-7	-26	0	-11	4	1	0.01	0.00	0.05	
1P	0	16	9	-26	0	-11	-3	1	0.01	0.00	0.05	
2	0	-70	1	-29	0	-12	0	1	0.01	0.00	0.06	
1A	32	-99	-13	-12	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-99	12	-12	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	32	-99	-13	-27	0	-3	2	1	0.01	0.01	0.01	
1D	32	-99	12	-27	0	-3	-1	1	0.01	0.01	0.01	
1E	32	-2	-13	-12	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	-2	12	-12	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	32	-2	-13	-27	0	-3	2	1	0.01	0.00	0.01	
1H	32	-2	12	-27	0	-3	-1	1	0.01	0.00	0.01	
1I	32	-118	-8	-14	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	32	-118	7	-14	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	32	-118	-8	-26	0	-3	1	1	0.01	0.01	0.01	
1L	32	-118	7	-26	0	-3	-1	1	0.01	0.01	0.01	
1M	32	17	-8	-14	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	32	17	7	-14	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	32	17	-8	-26	0	-3	1	1	0.01	0.00	0.01	
1P	32	17	7	-26	0	-3	-1	1	0.01	0.00	0.01	
2	32	-68	-1	-29	0	-3	0	1	0.01	0.00	0.01	
1A	64	-98	-14	-12	0	3	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1B	64	-98	11	-12	0	3	2	1	0.00	0.01	0.01	
1C	64	-98	-14	-27	0	6	-3	1	0.01	0.01	0.03	
1D	64	-98	11	-27	0	6	2	1	0.01	0.01	0.03	
1E	64	-1	-14	-12	0	3	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	-1	11	-12	0	3	2	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	-1	-14	-27	0	6	-3	1	0.01	0.00	0.03	
1H	64	-1	11	-27	0	6	2	1	0.01	0.00	0.03	
1I	64	-117	-9	-14	0	3	-2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	64	-117	6	-14	0	3	1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	64	-117	-9	-26	0	6	-2	1	0.01	0.01	0.03	
1L	64	-117	6	-26	0	6	1	1	0.01	0.01	0.03	
1M	64	18	-9	-14	0	3	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1N	64	18	6	-14	0	3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	64	18	-9	-26	0	6	-2	1	0.01	0.00	0.03	
1P	64	18	6	-26	0	6	1	1	0.01	0.00	0.03	
2	64	-67	-2	-29	0	6	-0	1	0.01	0.00	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

1A	-100	-5	6	1	0.9236	0.9975	0.9977	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1B	-100	-5	-5	1	0.9236	0.9975	0.9978	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 43
1C	-100	-11	6	1	0.9236	0.9972	0.9977	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 43
1D	-100	-11	-5	1	0.9236	0.9972	0.9978	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 43
1E	-3	-5	6	1	0.9236	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1F	-3	-5	-5	1	0.9236	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1G	-3	-11	6	1	0.9236	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
1H	-3	-11	-5	1	0.9236	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
1I	-119	-6	4	1	0.9236	0.9969	0.9973	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1J	-119	-6	-3	1	0.9236	0.9969	0.9976	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 43
1K	-119	-11	4	1	0.9236	0.9967	0.9973	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
1L	-119	-11	-3	1	0.9236	0.9967	0.9976	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 43
2	-70	-12	0	1	0.9236	0.9981	0.9996	--	--	0.00	--	0.07	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 252 NI 256 NF 255 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	-----	-----			-----			-----	-----			
	cm	daN			daN*m							

1A	0	18	-3	10	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	18	5	10	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	18	-3	6	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	18	5	6	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	59	-3	10	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	59	5	10	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	59	-3	6	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	59	5	6	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.01	

1I	0	-5	-2	10	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1J	0	-5	4	10	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1K	0	-5	-2	6	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-5	4	6	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.01
1M	0	81	-2	10	0	1	0	1	0.00	0.01	0.01
1N	0	81	4	10	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1O	0	81	-2	6	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	81	4	6	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.01
2	0	49	1	12	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	21	19	-3	10	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	19	5	10	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	19	-3	6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1D	21	19	5	6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1E	21	60	-3	10	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	60	5	10	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	60	-3	6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1H	21	60	5	6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	21	-4	-2	10	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	-4	4	10	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	-4	-2	6	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1L	21	-4	4	6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1M	21	82	-2	10	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	21	82	4	10	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	21	82	-2	6	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1P	21	82	4	6	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
2	21	50	1	12	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1A	42	20	-3	10	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1B	42	20	5	10	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1C	42	20	-3	6	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1D	42	20	5	6	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1E	42	60	-3	10	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1F	42	60	5	10	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1G	42	60	-3	6	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1H	42	60	5	6	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1I	42	-3	-2	10	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01
1J	42	-3	4	10	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1K	42	-3	-2	6	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	-3	4	6	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	83	-2	10	0	-3	-0	1	0.00	0.01	0.01
1N	42	83	4	10	0	-3	1	1	0.00	0.01	0.01
1O	42	83	-2	6	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.01
1P	42	83	4	6	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.01
2	42	51	1	12	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1I	-5	-3	0	1	0.9703	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.02 Snell.	'zx'=' 28
1J	-5	-3	-1	1	0.9703	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.02 Snell.	'zx'=' 28
1K	-5	-2	0	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'=' 28
1L	-5	-2	-1	1	0.9703	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.02 Snell.	'zx'=' 28

ASTA NUM. 253 NI 258 NF 257 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-15	1	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-15	2	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-15	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-15	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	79	1	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	79	2	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	79	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	79	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-22	1	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-22	3	2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-22	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-22	3	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	86	1	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	86	3	2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	86	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	86	3	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	41	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-14	1	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-14	2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-14	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-14	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	80	1	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	21	80	2	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	21	80	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	21	80	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	21	-21	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-21	3	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-21	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1L	21	-21	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	87	1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	21	87	3	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	21	87	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	21	87	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	21	43	2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	-13	1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	-13	2	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	-13	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	-13	2	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	81	1	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	42	81	2	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	42	81	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	42	81	2	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	42	-20	1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-20	3	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-20	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-20	3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	88	1	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	42	88	3	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	42	88	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	42	88	3	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
2	42	44	2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN												
		daN*m											
1A	-15	1	-0	1	0.9703	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1B	-15	1	1	1	0.9703	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-15	-0	-0	1	0.9703	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1D	-15	-0	1	1	0.9703	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-22	1	0	1	0.9703	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1J	-22	1	1	1	0.9703	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-22	-1	0	1	0.9703	0.9998	0.9993	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 28
1L	-22	-1	1	1	0.9703	0.9998	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 254 NI 260 NF 259 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm											
		daN										
1A	0	-20	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-20	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-20	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-20	3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	60	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	60	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	60	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	60	3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-32	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-32	2	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-32	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-32	2	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	72	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	72	2	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	72	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	72	2	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	25	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-19	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-19	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-19	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-19	3	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	61	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	61	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	61	-0	-0	0	0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1H	21	61	3	-0	0	0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-31	-0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-31	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-31	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-31	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	73	-0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	73	2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	73	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	73	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	26	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	-18	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	-18	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	-18	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	-18	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	62	-0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	42	62	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	62	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	42	62	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	-30	-0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	-30	2	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	

1K	42	-30	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-30	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	73	-0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	73	2	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	73	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	73	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	42	28	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-20	0	-0	1	0.9703	1.0004	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 28
1B	-20	0	1	1	0.9703	1.0004	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1C	-20	0	-0	1	0.9703	0.9993	0.9994	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 28
1D	-20	0	1	1	0.9703	0.9993	0.9993	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 28
1I	-32	0	-0	1	0.9703	1.0004	0.9993	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 28
1J	-32	0	1	1	0.9703	1.0004	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1K	-32	-0	-0	1	0.9703	0.9992	0.9993	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 28
1L	-32	-0	1	1	0.9703	0.9992	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28

ASTA NUM. 255 NI 262 NF 261 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-12	-6	-2	0	-3	2	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-12	5	-2	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-12	-6	-7	0	-6	2	1	0.00	0.00	0.03	
1D	0	-12	5	-7	0	-6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1E	0	56	-6	-2	0	-3	2	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	56	5	-2	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	56	-6	-7	0	-6	2	1	0.00	0.00	0.03	
1H	0	56	5	-7	0	-6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1I	0	-23	-5	-2	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1J	0	-23	4	-2	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1K	0	-23	-5	-7	0	-6	1	1	0.00	0.00	0.03	
1L	0	-23	4	-7	0	-6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1M	0	67	-5	-2	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.02	
1N	0	67	4	-2	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.02	
1O	0	67	-5	-7	0	-6	1	1	0.00	0.00	0.03	
1P	0	67	4	-7	0	-6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
2	0	30	-1	-6	0	-7	0	1	0.00	0.00	0.03	
1A	21	-11	-6	-2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	21	-11	5	-2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	21	-11	-6	-7	0	-5	0	1	0.00	0.00	0.02	
1D	21	-11	5	-7	0	-5	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1E	21	57	-6	-2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	21	57	5	-2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	21	57	-6	-7	0	-5	0	1	0.00	0.00	0.02	
1H	21	57	5	-7	0	-5	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1I	21	-22	-5	-2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	21	-22	4	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	21	-22	-5	-7	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1L	21	-22	4	-7	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1M	21	68	-5	-2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	21	68	4	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	21	68	-5	-7	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1P	21	68	4	-7	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
2	21	31	-1	-6	0	-5	0	1	0.00	0.00	0.02	
1A	42	-10	-6	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	42	-10	5	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01	
1C	42	-10	-6	-7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1D	42	-10	5	-7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1E	42	58	-6	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	42	58	5	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	42	58	-6	-7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	42	58	5	-7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	42	-21	-5	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	-21	4	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01	
1K	42	-21	-5	-7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1L	42	-21	4	-7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1M	42	69	-5	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	69	4	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	42	69	-5	-7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	69	4	-7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
2	42	32	-1	-6	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

1A	-12	-3	2	1	0.9703	1.0002	0.9997	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx'='	28
1B	-12	-3	-1	1	0.9703	1.0002	0.9997	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx'='	28
1C	-12	-6	2	1	0.9703	1.0001	0.9997	--	--	0.00	--	0.04	Snell.	'zx'='	28
1D	-12	-6	-1	1	0.9703	1.0001	0.9997	--	--	0.00	--	0.04	Snell.	'zx'='	28
1I	-23	-3	1	1	0.9703	1.0003	0.9994	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx'='	28
1J	-23	-3	-1	1	0.9703	1.0003	0.9994	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx'='	28
1K	-23	-6	1	1	0.9703	1.0002	0.9994	--	--	0.00	--	0.03	Snell.	'zx'='	28
1L	-23	-6	-1	1	0.9703	1.0002	0.9994	--	--	0.00	--	0.03	Snell.	'zx'='	28

ASTA NUM. 256
NI 264
NF 263
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0
H= 4.0
s= 0.4
t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----	-----	-----	
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-40	-2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-40	-0	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-40	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-40	-0	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	60	-2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	60	-0	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	60	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	60	-0	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-46	-3	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-46	1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-46	-3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-46	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	67	-3	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	67	1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	67	-3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	67	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	14	-1	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	21	-39	-2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-39	-0	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-39	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	21	-39	-0	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	21	61	-2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	61	-0	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	61	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	21	61	-0	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	21	-45	-3	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	21	-45	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	21	-45	-3	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	21	-45	1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	21	68	-3	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	21	68	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	21	68	-3	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	21	68	1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	21	15	-1	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	42	-38	-2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	42	-38	-0	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	42	-38	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	42	-38	-0	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	42	62	-2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	42	62	-0	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	42	62	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	42	62	-0	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	42	-45	-3	2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	-45	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	42	-45	-3	1	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1L	42	-45	1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	42	69	-3	2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	69	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	42	69	-3	1	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	69	1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	42	16	-1	2	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

1A	-40	-1	-0	1	0.9703	1.0005	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1B	-40	-1	0	1	0.9703	1.0005	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1C	-40	-2	-0	1	0.9703	1.0005	0.9987	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1D	-40	-2	0	1	0.9703	1.0005	0.9999	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1I	-46	-1	-1	1	0.9703	1.0005	0.9984	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1J	-46	-1	0	1	0.9703	1.0005	0.9984	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28
1K	-46	-2	-1	1	0.9703	1.0007	0.9984	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'=' 28
1L	-46	-2	0	1	0.9703	1.0007	0.9984	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 28

ASTA NUM. 257
NI 266
NF 265
Lungh. 42.0 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0
H= 4.0
s= 0.4
t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-41	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	0	-41	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	0	-41	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	-41	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	0	39	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	39	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	39	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	39	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	0	-51	-3	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-51	3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-51	-3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-51	3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	49	-3	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	49	3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	49	-3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	49	3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00

1A	21	-40	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	-40	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	-40	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	-40	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	40	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	40	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	40	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	40	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	-50	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	-50	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	-50	-3	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	-50	3	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	50	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	50	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	50	-3	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	50	3	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	1	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00

1A	42	-39	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	-39	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	-39	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1D	42	-39	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1E	42	41	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	41	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	41	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1H	42	41	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	42	-49	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-49	3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-49	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-49	3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	51	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	51	3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	51	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	51	3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
2	42	2	-0	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

1A	-41	-1	0	1	0.9703	1.0002	0.9985	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28
1B	-41	-1	0	1	0.9703	1.0002	0.9986	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28
1C	-41	-1	0	1	0.9703	1.0004	0.9985	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28
1D	-41	-1	0	1	0.9703	1.0004	0.9986	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28
1I	-51	-1	-1	1	0.9703	1.0001	0.9982	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28
1J	-51	-1	1	1	0.9703	1.0001	0.9983	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28
1K	-51	-1	-1	1	0.9703	1.0006	0.9982	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28
1L	-51	-1	1	1	0.9703	1.0006	0.9983	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28
2	-0	-1	0	1	0.9703	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28

ASTA NUM. 258 NI 267 NF 268 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy	Fz	Mx ----- daN*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

1A	0	2	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	2	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	2	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	2	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	4	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	4	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	4	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	4	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	1	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	1	2	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	1	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	1	2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	5	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	5	2	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	5	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	5	2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

2	0	4	1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	21	3	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	3	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	3	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	3	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	5	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	21	5	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	21	5	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	21	5	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	21	2	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	2	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	2	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	2	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	6	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	6	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	6	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	6	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	5	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	4	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	4	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	4	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	4	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	6	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	6	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	6	-1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	6	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	3	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	3	2	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	3	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	3	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	7	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	7	2	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	7	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	7	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	42	6	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	daN	daN*m	daN*m										

ASTA NUM. 259 NI 10 NF 269 Lungh. 65.5 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0347 0.0347 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-99	-11	26	0	11	6	1	0.01	0.01	0.05	
1B	0	-99	13	26	0	11	-5	1	0.01	0.01	0.05	
1C	0	-99	-11	12	0	5	6	1	0.00	0.01	0.03	
1D	0	-99	13	12	0	5	-5	1	0.00	0.01	0.03	
1E	0	-6	-11	26	0	11	6	1	0.01	0.00	0.05	
1F	0	-6	13	26	0	11	-5	1	0.01	0.00	0.05	
1G	0	-6	-11	12	0	5	6	1	0.00	0.00	0.03	
1H	0	-6	13	12	0	5	-5	1	0.00	0.00	0.03	
1I	0	-120	-7	24	0	10	4	1	0.01	0.01	0.05	
1J	0	-120	9	24	0	10	-3	1	0.01	0.01	0.05	
1K	0	-120	-7	13	0	6	4	1	0.00	0.01	0.03	
1L	0	-120	9	13	0	6	-3	1	0.00	0.01	0.03	
1M	0	16	-7	24	0	10	4	1	0.01	0.00	0.05	
1N	0	16	9	24	0	10	-3	1	0.01	0.00	0.05	
1O	0	16	-7	13	0	6	4	1	0.00	0.00	0.03	
1P	0	16	9	13	0	6	-3	1	0.00	0.00	0.03	
2	0	-70	1	28	0	12	0	1	0.01	0.00	0.06	
1A	33	-98	-12	26	0	2	2	1	0.01	0.01	0.01	
1B	33	-98	12	26	0	2	-1	1	0.01	0.01	0.01	
1C	33	-98	-12	12	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1D	33	-98	12	12	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	33	-5	-12	26	0	2	2	1	0.01	0.00	0.01	
1F	33	-5	12	26	0	2	-1	1	0.01	0.00	0.01	
1G	33	-5	-12	12	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1H	33	-5	12	12	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	33	-119	-8	24	0	2	1	1	0.01	0.01	0.01	
1J	33	-119	7	24	0	2	-1	1	0.01	0.01	0.01	
1K	33	-119	-8	13	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	33	-119	7	13	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1M	33	17	-8	24	0	2	1	1	0.01	0.00	0.01	
1N	33	17	7	24	0	2	-1	1	0.01	0.00	0.01	
1O	33	17	-8	13	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	33	17	7	13	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	33	-69	-1	28	0	3	0	1	0.01	0.00	0.01	
1A	65	-97	-14	26	0	-6	-3	1	0.01	0.01	0.03	
1B	65	-97	11	26	0	-6	2	1	0.01	0.01	0.03	

1C	65	-97	-14	12	0	-3	-3	1	0.00	0.01	0.01
1D	65	-97	11	12	0	-3	2	1	0.00	0.01	0.01
1E	65	-4	-14	26	0	-6	-3	1	0.01	0.00	0.03
1F	65	-4	11	26	0	-6	2	1	0.01	0.00	0.03
1G	65	-4	-14	12	0	-3	-3	1	0.00	0.00	0.01
1H	65	-4	11	12	0	-3	2	1	0.00	0.00	0.01
1I	65	-118	-9	24	0	-6	-2	1	0.01	0.01	0.03
1J	65	-118	6	24	0	-6	1	1	0.01	0.01	0.03
1K	65	-118	-9	13	0	-3	-2	1	0.00	0.01	0.01
1L	65	-118	6	13	0	-3	1	1	0.00	0.01	0.01
1M	65	18	-9	24	0	-6	-2	1	0.01	0.00	0.03
1N	65	18	6	24	0	-6	1	1	0.01	0.00	0.03
1O	65	18	-9	13	0	-3	-2	1	0.00	0.00	0.01
1P	65	18	6	13	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
2	65	-68	-2	28	0	-6	-0	1	0.01	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											
1A	-99	11	6	1	0.9196	0.9972	0.9977	--	--	0.01	--	0.09	Snell. 'zx'= 44
1B	-99	11	-5	1	0.9196	0.9972	0.9979	--	--	0.01	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1C	-99	5	6	1	0.9196	0.9974	0.9977	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1D	-99	5	-5	1	0.9196	0.9974	0.9979	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 44
1E	-6	11	6	1	0.9196	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1F	-6	11	-5	1	0.9196	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.08	Snell. 'zx'= 44
1G	-6	5	6	1	0.9196	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1H	-6	5	-5	1	0.9196	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1I	-120	10	4	1	0.9196	0.9966	0.9972	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1J	-120	10	-3	1	0.9196	0.9966	0.9976	--	--	0.01	--	0.07	Snell. 'zx'= 44
1K	-120	6	4	1	0.9196	0.9967	0.9972	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
1L	-120	6	-3	1	0.9196	0.9967	0.9976	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 44
2	-70	12	0	1	0.9196	0.9980	1.0001	--	--	0.00	--	0.06	Snell. 'zx'= 44

ASTA NUM. 260 NI 270 NF 271 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-102	-1	5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	-102	3	5	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	-102	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-102	3	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	54	-1	5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	54	3	5	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	54	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	54	3	3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-112	-1	5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-112	3	5	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-112	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-112	3	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	63	-1	5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	63	3	5	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	63	-1	3	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	63	3	3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-32	1	5	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	32	-102	-2	5	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	32	-102	2	5	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	32	-102	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	32	-102	2	3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	32	55	-2	5	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	55	2	5	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	55	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	55	2	3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-111	-2	5	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	-111	1	5	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	-111	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	-111	1	3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	64	-2	5	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	64	1	5	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	64	-2	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	64	1	3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-31	-0	5	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	64	-101	-4	5	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	64	-101	1	5	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1C	64	-101	-4	3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	64	-101	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	64	56	-4	5	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	64	56	1	5	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	64	56	-4	3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	64	56	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	64	-110	-3	5	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	64	-110	0	5	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	64	-110	-3	3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	

1L	64	-110	0	3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	64	65	-3	5	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	65	0	5	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	65	-3	3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	64	65	0	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
2	64	-30	-2	5	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----										
daN	daN*m												
1A	-102	-2	1	1	0.9238	0.9964	0.9971	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-102	-2	-1	1	0.9238	0.9964	0.9988	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-102	-1	1	1	0.9238	0.9968	0.9971	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-102	-1	-1	1	0.9238	0.9968	0.9988	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1I	-112	-2	1	1	0.9238	0.9961	0.9969	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-112	-2	-1	1	0.9238	0.9961	0.9993	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1K	-112	-1	1	1	0.9238	0.9965	0.9969	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1L	-112	-1	-1	1	0.9238	0.9965	0.9993	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-32	-2	-0	1	0.9238	0.9989	1.0009	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 261 NI 272 NF 273 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
cm	daN	daN	daN	daN	daN	daN	daN					
1A	0	-70	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-70	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-70	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-70	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	51	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	51	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	51	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	51	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-88	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-88	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-88	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-88	1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	68	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	68	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	68	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	68	1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-14	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-69	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-69	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-69	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	32	-69	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	32	52	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	52	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	52	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	32	52	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	32	-87	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	-87	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	-87	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	32	-87	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	32	69	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	69	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	69	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	32	69	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	32	-13	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	64	-68	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	64	-68	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	64	-68	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	64	-68	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	64	52	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	52	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	52	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	52	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-86	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	64	-86	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	64	-86	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	64	-86	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	64	70	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	70	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	70	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	70	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-11	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----										

	daN	daN*m											
1A	-70	-1	-0	1	0.9238	1.0008	1.0018	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-70	-1	-0	1	0.9238	1.0008	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-70	-1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0018	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-70	-1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-88	-1	-0	1	0.9238	1.0015	1.0016	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-88	-1	-0	1	0.9238	1.0015	1.0020	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-88	-1	-0	1	0.9238	1.0013	1.0016	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-88	-1	-0	1	0.9238	1.0013	1.0020	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
2	-14	-1	-0	1	0.9238	1.0002	1.0004	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 262
NI 274
NF 282
Lungh. 63.8 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0
H= 4.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-55	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-55	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-55	1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-55	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	72	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	72	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	72	1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	72	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-69	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-69	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-69	1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-69	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	85	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	85	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	85	1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	85	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	10	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-55	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	32	-55	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	32	-55	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	32	-55	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	32	73	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	73	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	73	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	73	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	32	-68	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	32	-68	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	32	-68	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	32	-68	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	32	86	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	32	86	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	32	86	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1P	32	86	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
2	32	11	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-54	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	64	-54	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	64	-54	-1	0	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	64	-54	-1	0	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	64	74	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	74	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	74	-1	0	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	74	-1	0	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-67	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	64	-67	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	64	-67	-1	0	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	64	-67	-1	0	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	64	87	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	64	87	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	64	87	-1	0	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1P	64	87	-1	0	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01	
2	64	12	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-55	-1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-55	-1	-0	1	0.9238	1.0012	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-55	-2	-0	1	0.9238	1.0011	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-55	-2	-0	1	0.9238	1.0011	1.0010	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-69	-1	-0	1	0.9238	1.0019	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-69	-1	-0	1	0.9238	1.0019	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-69	-2	-0	1	0.9238	1.0012	1.0019	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1L	-69	-2	-0	1	0.9238	1.0012	1.0015	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 263
NI 280
NF 282
Lungh. 63.8 cm
SEZ. 6
Rc B= 4.0
H= 4.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-88	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-88	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-88	1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	-88	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	39	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	39	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	39	1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	39	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-106	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-106	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-106	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-106	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	57	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	57	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	57	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	57	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-31	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	32	-87	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	32	-87	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	32	-87	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	32	-87	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	32	40	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	32	40	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	40	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	40	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	32	-105	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	-105	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	-105	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	32	-105	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	32	58	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	32	58	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	32	58	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	32	58	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	32	-30	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	64	-86	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	64	-86	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	64	-86	-2	0	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1D	64	-86	-1	0	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1E	64	41	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	64	41	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	64	41	-2	0	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	64	41	-1	0	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	64	-104	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	64	-104	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	64	-104	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	64	-104	-1	1	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	64	59	-2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	64	59	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	64	59	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	64	59	-1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	64	-28	-2	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	γ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	daN	daN*m	daN*m										
1A	-88	-1	-0	1	0.9238	1.0021	1.0017	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1B	-88	-1	-0	1	0.9238	1.0021	1.0024	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1C	-88	-2	-0	1	0.9238	1.0023	1.0017	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1D	-88	-2	-0	1	0.9238	1.0023	1.0024	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1I	-106	-1	-0	1	0.9238	1.0020	1.0013	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1J	-106	-1	-0	1	0.9238	1.0020	1.0009	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43
1K	-106	-2	-0	1	0.9238	1.0030	1.0013	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1L	-106	-2	-0	1	0.9238	1.0030	1.0009	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-31	-2	-0	1	0.9238	1.0008	1.0009	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 264 NI 278 NF 279 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-103	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-103	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-103	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	

1D	0	-103	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1E	0	19	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	19	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	19	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1H	0	19	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	0	-120	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	-120	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	-120	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1L	0	-120	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1M	0	35	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	35	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	35	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1P	0	35	1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
2	0	-54	1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01

1A	32	-102	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1B	32	-102	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	32	-102	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1D	32	-102	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1E	32	19	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	32	19	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	32	19	-0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1H	32	19	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	32	-119	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	32	-119	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	32	-119	-1	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1L	32	-119	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1M	32	36	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	32	36	0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	32	36	-1	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1P	32	36	0	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	32	-53	-0	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01

1A	64	-101	-2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1B	64	-101	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1C	64	-101	-2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1D	64	-101	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1E	64	20	-2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	64	20	-1	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	64	20	-2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	20	-1	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-118	-2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	64	-118	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	64	-118	-2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1L	64	-118	-1	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1M	64	37	-2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	64	37	-1	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	64	37	-2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	37	-1	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-51	-2	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN												
		daN*m											
<hr/>													
1A	-103	-1	-0	1	0.9238	1.0039	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1B	-103	-1	0	1	0.9238	1.0039	1.0033	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1C	-103	-1	-0	1	0.9238	1.0042	1.0022	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1D	-103	-1	0	1	0.9238	1.0042	1.0033	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1I	-120	-1	-0	1	0.9238	1.0052	1.0015	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1J	-120	-1	0	1	0.9238	1.0052	1.0028	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx' = 43
1K	-120	-1	-0	1	0.9238	1.0052	1.0015	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx' = 43
1L	-120	-1	0	1	0.9238	1.0052	1.0028	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx' = 43
2	-54	-1	-0	1	0.9238	1.0024	1.0014	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx' = 43

ASTA NUM. 265 NI 276 NF 277 Lungh. 63.8 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0340 0.0340 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
<hr/>												
1A	0	-130	-1	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	-130	2	1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	-130	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	-130	2	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	16	-1	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	16	2	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	16	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	16	2	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-140	-1	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-140	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-140	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-140	2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	26	-1	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	26	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	26	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	26	2	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	

2	0	-73	1	-0	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	32	-129	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1B	32	-129	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1C	32	-129	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1D	32	-129	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1E	32	17	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	32	17	1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	32	17	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1H	32	17	1	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01
1I	32	-139	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	32	-139	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	32	-139	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1L	32	-139	1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1M	32	27	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	32	27	1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	32	27	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1P	32	27	1	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	32	-72	-1	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1A	64	-128	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1B	64	-128	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	64	-128	-3	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1D	64	-128	0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1E	64	18	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	64	18	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	64	18	-3	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	18	0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-138	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1J	64	-138	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	64	-138	-3	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1L	64	-138	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.01
1M	64	27	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	64	27	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	64	27	-3	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	27	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-70	-2	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-130	-1	1	1	0.9238	1.0039	0.9957	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1B	-130	-1	-1	1	0.9238	1.0039	1.0001	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1C	-130	-1	1	1	0.9238	1.0051	0.9957	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1D	-130	-1	-1	1	0.9238	1.0051	1.0001	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1I	-140	-1	-1	1	0.9238	1.0033	0.9963	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1J	-140	-1	-0	1	0.9238	1.0033	1.0011	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1K	-140	-1	-1	1	0.9238	1.0049	0.9963	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1L	-140	-1	-0	1	0.9238	1.0049	1.0011	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-73	-2	-0	1	0.9238	1.0031	1.0006	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 266 NI 11 NF 275 Lungh. 63.9 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0341 0.0341 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN	----- daN	----- daN	----- daN*m	----- daN*m	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN	
1A	0	-111	-7	4	0	1	4	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-111	10	4	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-111	-7	0	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-111	10	0	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	-47	-7	4	0	1	4	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-47	10	4	0	1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-47	-7	0	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-47	10	0	0	-1	-4	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-145	-4	5	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	-145	7	5	0	1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-145	-4	-1	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	-145	7	-1	0	-1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	-13	-4	5	0	1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	-13	7	5	0	1	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	-13	-4	-1	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	-13	7	-1	0	-1	-3	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-103	2	3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1A	32	-110	-8	4	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1B	32	-110	9	4	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	32	-110	-8	0	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1D	32	-110	9	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01	
1E	32	-46	-8	4	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	32	-46	9	4	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	32	-46	-8	0	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	32	-46	9	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	32	-144	-5	5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	32	-144	6	5	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	32	-144	-5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	

1L	32	-144	6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1M	32	-12	-5	5	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	32	-12	6	5	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	32	-12	-5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01
1P	32	-12	6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
2	32	-102	1	3	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01
1A	64	-109	-9	4	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.01
1B	64	-109	8	4	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.01
1C	64	-109	-9	0	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.01
1D	64	-109	8	0	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01
1E	64	-45	-9	4	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.01
1F	64	-45	8	4	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.01
1G	64	-45	-9	0	0	-1	-2	1	0.00	0.00	0.01
1H	64	-45	8	0	0	-1	2	1	0.00	0.00	0.01
1I	64	-143	-6	5	0	-3	-1	1	0.00	0.01	0.01
1J	64	-143	5	5	0	-3	1	1	0.00	0.01	0.01
1K	64	-143	-6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.01
1L	64	-143	5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01
1M	64	-11	-6	5	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1N	64	-11	5	5	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1O	64	-11	-6	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1P	64	-11	5	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01
2	64	-100	-1	3	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-111	-2	4	1	0.9236	0.9984	0.9975	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1B	-111	-2	-4	1	0.9236	0.9984	0.9977	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1C	-111	-1	4	1	0.9236	1.0046	0.9975	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1D	-111	-1	-4	1	0.9236	1.0046	0.9977	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1E	-47	-2	4	1	0.9236	0.9993	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1F	-47	-2	-4	1	0.9236	0.9993	0.9990	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1G	-47	-1	4	1	0.9236	1.0019	0.9989	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1H	-47	-1	-4	1	0.9236	1.0019	0.9990	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1I	-145	-3	2	1	0.9236	0.9973	0.9968	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1J	-145	-3	-3	1	0.9236	0.9973	0.9972	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 43
1K	-145	-1	2	1	0.9236	1.0038	0.9968	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1L	-145	-1	-3	1	0.9236	1.0038	0.9972	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1M	-13	-3	2	1	0.9236	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1N	-13	-3	-3	1	0.9236	0.9998	0.9998	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 43
1O	-13	-1	2	1	0.9236	1.0003	0.9997	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
1P	-13	-1	-3	1	0.9236	1.0003	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 43
2	-103	-3	-0	1	0.9236	1.0006	1.0011	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 43

ASTA NUM. 267 NI 270 NF 269 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-10	-5	-2	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-10	6	-2	0	-3	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-10	-5	-7	0	-6	1	1	0.00	0.00	0.03	
1D	0	-10	6	-7	0	-6	-2	1	0.00	0.00	0.03	
1E	0	54	-5	-2	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	54	6	-2	0	-3	-2	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	54	-5	-7	0	-6	1	1	0.00	0.00	0.03	
1H	0	54	6	-7	0	-6	-2	1	0.00	0.00	0.03	
1I	0	-22	-4	-2	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-22	5	-2	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-22	-4	-7	0	-6	1	1	0.00	0.00	0.03	
1L	0	-22	5	-7	0	-6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
1M	0	65	-4	-2	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	65	5	-2	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	65	-4	-7	0	-6	1	1	0.00	0.00	0.03	
1P	0	65	5	-7	0	-6	-1	1	0.00	0.00	0.03	
2	0	29	1	-6	0	-6	-0	1	0.00	0.00	0.03	
1A	21	-9	-5	-2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	21	-9	6	-2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	21	-9	-5	-7	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1D	21	-9	6	-7	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1E	21	55	-5	-2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	21	55	6	-2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	21	55	-5	-7	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1H	21	55	6	-7	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1I	21	-21	-4	-2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	21	-21	5	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	21	-21	-4	-7	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1L	21	-21	5	-7	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1M	21	66	-4	-2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	21	66	5	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	21	66	-4	-7	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02	
1P	21	66	5	-7	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.02	
2	21	30	1	-6	0	-5	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1A	42	-8	-5	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01	

1B	42	-8	6	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1C	42	-8	-5	-7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1D	42	-8	6	-7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1E	42	56	-5	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1F	42	56	6	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1G	42	56	-5	-7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1H	42	56	6	-7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1I	42	-20	-4	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1J	42	-20	5	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1K	42	-20	-4	-7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1L	42	-20	5	-7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
1M	42	67	-4	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.01
1N	42	67	5	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01
1O	42	67	-4	-7	0	-3	-1	1	0.00	0.00	0.01
1P	42	67	5	-7	0	-3	1	1	0.00	0.00	0.01
2	42	32	1	-6	0	-4	0	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-10	-3	1	1	0.9703	1.0002	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1B	-10	-3	-2	1	0.9703	1.0002	0.9998	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1C	-10	-6	1	1	0.9703	1.0001	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1D	-10	-6	-2	1	0.9703	1.0001	0.9998	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 28
1I	-22	-3	1	1	0.9703	1.0003	0.9994	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1J	-22	-3	-1	1	0.9703	1.0003	0.9995	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28
1K	-22	-6	1	1	0.9703	1.0002	0.9994	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28
1L	-22	-6	-1	1	0.9703	1.0002	0.9995	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 268 NI 272 NF 271 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-40	-0	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-40	2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-40	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-40	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	60	-0	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	60	2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	60	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	60	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-47	-1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-47	3	2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-47	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-47	3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	67	-1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	67	3	2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	67	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	67	3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	14	1	2	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	21	-39	-0	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-39	2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-39	-0	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	21	-39	2	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	21	61	-0	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	61	2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	61	-0	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	21	61	2	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	21	-46	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	21	-46	3	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	21	-46	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	21	-46	3	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	21	68	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	21	68	3	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1O	21	68	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	21	68	3	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
2	21	15	1	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	42	-38	-0	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1B	42	-38	2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1C	42	-38	-0	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	42	-38	2	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	42	62	-0	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	42	62	2	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	42	62	-0	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	42	62	2	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	42	-45	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	42	-45	3	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1K	42	-45	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	42	-45	3	1	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01	
1M	42	69	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1N	42	69	3	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.01	
1O	42	69	-1	1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1P	42	69	3	1	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.01	
2	42	16	1	2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-40	-1	-0	1	0.9703	1.0005	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-40	-1	0	1	0.9703	1.0005	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-40	-2	-0	1	0.9703	1.0005	0.9998	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-40	-2	0	1	0.9703	1.0005	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-47	-1	-0	1	0.9703	1.0005	0.9984	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1J	-47	-1	1	1	0.9703	1.0005	0.9984	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-47	-2	-0	1	0.9703	1.0007	0.9984	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1L	-47	-2	1	1	0.9703	1.0007	0.9984	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 269 NI 274 NF 273 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN				daN*m						
1A	0	-41	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-41	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-41	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-41	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	39	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	39	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	39	-1	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	39	2	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-51	-3	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-51	3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-51	-3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-51	3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	49	-3	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	49	3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	49	-3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	49	3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-1	0	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-40	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-40	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-40	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-40	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	40	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	40	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	40	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	40	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-50	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-50	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	-50	-3	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	-50	3	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	50	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	50	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	50	-3	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	50	3	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	1	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	-39	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	-39	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	-39	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1D	42	-39	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1E	42	41	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	42	41	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	41	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	42	41	2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	42	-49	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	42	-49	3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	42	-49	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	42	-49	3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	42	51	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	42	51	3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	42	51	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	42	51	3	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	42	2	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-41	-1	-0	1	0.9703	1.0002	0.9986	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1B	-41	-1	-0	1	0.9703	1.0002	0.9985	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1C	-41	-1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9986	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1D	-41	-1	-0	1	0.9703	1.0004	0.9985	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1I	-51	-1	-1	1	0.9703	1.0001	0.9983	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1J	-51	-1	1	1	0.9703	1.0001	0.9982	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1K	-51	-1	-1	1	0.9703	1.0006	0.9983	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28
1L	-51	-1	1	1	0.9703	1.0006	0.9982	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 28

ASTA NUM. 270 NI 276 NF 275 Lunghezza 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALEPag. 231

1L	0	-22	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	86	-3	2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	86	-1	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	86	-3	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	86	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	0	41	-2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	21	-14	-2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	21	-14	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	21	-14	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	21	-14	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	21	80	-2	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	21	80	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	21	80	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	21	80	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	21	-21	-3	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	21	-21	-1	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	21	-21	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	-21	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	87	-3	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	21	87	-1	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	21	87	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	21	87	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	21	43	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	-13	-2	2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	-13	-1	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	-13	-2	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	-13	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	81	-2	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1F	42	81	-1	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	42	81	-2	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1H	42	81	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	42	-20	-3	2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-20	-1	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-20	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-20	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	88	-3	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	42	88	-1	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	42	88	-3	1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	42	88	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	42	44	-2	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-14	1	-1	1	0.9703	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'=' 28
1B	-14	1	0	1	0.9703	0.9997	0.9995	--	--	0.00	--	0.00 Snell.	'zx'=' 28
1C	-14	-0	-1	1	0.9703	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'=' 28
1D	-14	-0	0	1	0.9703	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.00 Snell.	'zx'=' 28
1I	-22	1	-1	1	0.9703	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'=' 28
1J	-22	1	-0	1	0.9703	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.00 Snell.	'zx'=' 28
1K	-22	-1	-1	1	0.9703	0.9998	0.9993	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'=' 28
1L	-22	-1	-0	1	0.9703	0.9998	0.9993	--	--	0.00	--	0.00 Snell.	'zx'=' 28

ASTA NUM. 272 NI 280 NF 279 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-20	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-20	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-20	-3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-20	0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	60	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	60	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	60	-3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	60	0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-31	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-31	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-31	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-31	0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	72	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	72	0	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	72	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	72	0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	25	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	-19	-3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	-19	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	-19	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	-19	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	61	-3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	61	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	61	-3	-0	0	0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1H	21	61	0	-0	0	0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1I	21	-31	-2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	-31	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1K	21	-31	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	21	-31	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	21	72	-2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	21	72	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	21	72	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	21	72	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	21	27	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	42	-18	-3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	42	-18	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	42	-18	-3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	42	-18	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	42	62	-3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	42	62	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	42	62	-3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	42	62	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	42	-30	-2	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	42	-30	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	-30	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	-30	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	73	-2	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	73	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	73	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	73	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	28	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-20	0	-1	1	0.9703	1.0004	0.9993	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28
1B	-20	0	0	1	0.9703	1.0004	0.9994	--	--	0.00	--	0.00 Snell.	'zx'= 28
1C	-20	0	-1	1	0.9703	0.9994	0.9993	--	--	0.00	--	0.00 Snell.	'zx'= 28
1D	-20	0	0	1	0.9703	0.9994	0.9994	--	--	0.00	--	0.00 Snell.	'zx'= 28
1I	-31	0	-1	1	0.9703	1.0004	0.9989	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28
1J	-31	0	0	1	0.9703	1.0004	0.9993	--	--	0.00	--	0.00 Snell.	'zx'= 28
1K	-31	-0	-1	1	0.9703	0.9991	0.9989	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 28
1L	-31	-0	0	1	0.9703	0.9991	0.9993	--	--	0.00	--	0.00 Snell.	'zx'= 28

ASTA NUM. 273 NI 281 NF 282 Lungh. 42.0 cm SEZ. 6 Rc B= 4.0 H= 4.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	2	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	2	1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	2	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	2	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	4	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	4	1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	4	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	4	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	1	-2	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	1	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	1	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	1	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	5	-2	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	5	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	5	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	5	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	4	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	21	3	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	21	3	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	21	3	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	21	3	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	21	5	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	21	5	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	21	5	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	21	5	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	21	2	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	21	2	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	21	2	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	21	2	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	21	6	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	21	6	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	21	6	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	21	6	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	21	5	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	42	4	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	42	4	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	42	4	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	42	4	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	42	6	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	42	6	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	42	6	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	42	6	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	42	3	-2	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

1J	42	3	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	42	3	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	42	3	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	42	7	-2	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	42	7	2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	42	7	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	42	7	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	42	6	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	k_y	k_z	k_{LT}	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	-------	-------	----------	-------------	--------	--------	------	------

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
 Gruppo: **3** Descrizione: **TRAVI SUPERIORI**
 Tabella: **Tabella travi** Struttura: **Nuova**
 Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 γM0: **1.050** γM1': **1.050** γM1'': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
 Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 167 NF 275 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-0	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-5	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-5	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-6	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-6	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-6	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-6	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-8	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-8	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	γmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	daN	daN*m	daN*m										
1A	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1I	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 2 NI 275 NF 277 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
<hr/>												
1A	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
<hr/>												
1A	24	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
<hr/>												
1A	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
<hr/>													
1A	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 3 NI 279 NF 282 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm											

cm			daN		daN*m						
1A	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1C	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	-0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1E	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1I	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	0	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----											
	daN	daN*m											

1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 4 NI 277 NF 279 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----	-----		-----	-----	-----	-----	
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

1K	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-2	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-2	-0	0	0	0	--	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-2	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-2	-0	0	0	0	--	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 5 NI 282 NF 273 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
1A	0	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 6 NI 273 NF 271 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	48	-0	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 7 NI 269 NF 198 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	-6	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	-6	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	14	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	25	-0	-8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	25	-0	12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	25	-0	-8	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	25	-0	12	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	25	0	-8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	25	0	12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	25	0	-8	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	25	0	12	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	25	-0	-4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	25	-0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	25	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	25	-0	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	25	0	-4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	25	0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	25	0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	25	0	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	25	-0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	50	-0	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	50	-0	11	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	50	-0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	50	-0	11	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1E	50	0	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	50	0	11	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1G	50	0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	50	0	11	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1I	50	-0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	50	-0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	50	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	50	-0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	50	0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

1N	50	0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1O	50	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	50	0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
2	50	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	4	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	4	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-1	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	1	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 8 NI 271 NF 269 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN				daN*m						
1A	0	-0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-4	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-4	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-4	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-4	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

1A	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 9 NI 106 NF 261 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica								Indici <= 1 : VERIFICATO				
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-11	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-13	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	9	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-13	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	9	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	48	-0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	48	-0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	48	0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	48	0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 10	NI 261	NF 263	Lungh.	48.0 cm	SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm
---------------------	--------	--------	--------	---------	--

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	4	0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	4	-0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	4	0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	4	-0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	3	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	2	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ _{min} .	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										
1A	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 11 NI 265 NF 268 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	0	-0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	1	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	1	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 12 NI 263 NF 265 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

1A	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 13 NI 268 NF 259 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1M	24	0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-4	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-2	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-4	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-2	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 14 NI 259 NF 257 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	2	0	0	0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	2	-0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	2	0	0	0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	2	-0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 15 NI 255 NF 167 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy	Fz	Mx ----- daN*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	10	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	8	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	8	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	6	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	6	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	6	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	6	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	5	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	5	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz -----	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 16 NI 257 NF 255 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	-0	-3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-4	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-2	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-4	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-2	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-6	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-4	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-6	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-4	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-6	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-4	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-6	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-4	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz -----	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1L	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 17
 NI 77
 NF 247
 Lungh. 48.1 cm
 SEZ. 2 Rc
 B= 6.0
 H= 6.0
 s= 0.4
 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----			
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-6	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-6	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-7	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-7	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-7	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-7	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-8	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	48	-0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-8	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1E	48	0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-8	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1G	48	0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-8	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1I	48	-0	-9	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1J	48	-0	-8	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1K	48	-0	-9	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1L	48	-0	-8	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1M	48	0	-9	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1N	48	0	-8	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1O	48	0	-9	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1P	48	0	-8	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
2	48	0	-13	-0	0	0	-5	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 18
 NI 247
 NF 249
 Lungh. 48.0 cm
 SEZ. 2 Rc
 B= 6.0
 H= 6.0
 s= 0.4
 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	20	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	20	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	20	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	20	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	14	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	14	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	14	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	9	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	14	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	17	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-8	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-8	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-6	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-6	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-7	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

```

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio:  0.0703  0.0703 daN/cm

```

Indici ≤ 1 : VERIFICATO

Pag. 250

1N	0	0	13	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	13	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	15	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1A	24	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	16	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	16	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	16	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	16	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	11	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	11	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	11	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	11	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	13	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	15	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01
1C	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	15	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01
1E	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	15	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01
1G	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	15	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01
1I	48	-0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1K	48	-0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1M	48	0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1O	48	0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	10	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
2	48	-0	11	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 20 NI 249 NF 251 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN	----- daN	----- daN	----- daN*m	----- daN*m	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN	
1A	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	14	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	14	0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	14	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	14	0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	11	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	12	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	12	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	12	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	12	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

1I	24	-0	5	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	5	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	9	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	11	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	11	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	11	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	11	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 21 NI 254 NF 245 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	15	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	15	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	15	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	15	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	13	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	13	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	8	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	8	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	8	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	8	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	8	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	12	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	48	-0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1D	48	-0	12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01
1E	48	0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	12	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01
1G	48	0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01
1I	48	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	6	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 22 NI 245 NF 243 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	13	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	13	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	13	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	13	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	8	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	10	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	48	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1E	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	10	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1G	48	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1I	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	6	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1K	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	6	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1M	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	6	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1O	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	6	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	

2 48 -0 6 0 0 -0 3 1 0.00 0.00 0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 23 NI 241 NF 105 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-0	6	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	6	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	6	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	6	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	6	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	6	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	7	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	6	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	7	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	9	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	25	-0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	25	-0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	25	-0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	25	-0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	25	0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	25	0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	25	0	4	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	25	0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	25	-0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	25	-0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	25	-0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	25	-0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	25	0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	25	0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	25	0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	25	0	5	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	25	0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	50	-0	3	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	50	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	50	-0	3	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	50	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	50	0	3	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	50	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	50	0	3	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	50	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	50	-0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	50	-0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	50	-0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	50	-0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	50	0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	50	0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	50	0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	50	0	3	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
2	50	0	5	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	3	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	1	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1C	-0	-0	3	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	-0	1	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	2	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	2	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	2	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	2	1	0.9878	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 24
NI 243
NF 241
Lungh. 48.0 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	14	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	14	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	14	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	14	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	8	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	8	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	12	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	12	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	12	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	12	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	7	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	11	0	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1C	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	11	-0	0	0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1E	48	0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	11	0	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1G	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	11	-0	0	0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1I	48	-0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	5	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1K	48	-0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	5	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1M	48	0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	5	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1O	48	0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	5	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
2	48	-0	4	0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz -----	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	5	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	5	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 25
NI 22
NF 233
Lungh. 48.1 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
---	--	--	--	--	--	--	--	--	--------------------------	--	--	--

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	-6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-6	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	-4	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-8	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-10	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-9	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-9	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-9	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-9	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-9	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-9	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-8	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	-12	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----											
	daN	daN*m											

1A	-0	-0	4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 26 NI 233 NF 235 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----			
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	-11	0	0	0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-11	0	0	0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-11	-0	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	

1J	0	-0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1L	0	-0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1N	0	0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	-5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1P	0	0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	0	0	-4	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1A	24	-0	-12	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-12	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-12	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-12	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-6	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	24	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-14	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-14	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-14	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-14	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-8	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-3	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-8	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-3	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	5	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	5	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 27 NI 237 NF 240 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-11	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-11	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-0	-13	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-13	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	

1F	24	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	24	0	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1B	48	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1D	48	-0	1	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1F	48	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1H	48	0	1	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-10	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-10	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-10	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-10	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-10	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 28 NI 235 NF 237 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	-10	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-10	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-10	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-6	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-0	-12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-12	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-12	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-13	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	

1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-13	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-10	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 29 NI 240 NF 231 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	-0	-15	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-15	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-15	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-15	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-10	-0	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-11	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-0	-16	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-16	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-16	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-16	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-11	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-18	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	48	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-18	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	48	-0	-4	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-18	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	48	0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-18	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	48	0	-4	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-13	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	

1P	48	0	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	3	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 30 NI 231 NF 229 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN				daN*m						
1A	0	-0	-11	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-11	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-11	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-11	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	

1A	24	-0	-12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-12	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-12	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-12	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-8	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-4	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-8	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-8	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-4	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	48	-0	-14	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	48	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-14	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-14	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	48	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-14	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1C	-0	0	-4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 31
NI 227
NF 77
Lungh. 48.1 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	daN			daN*m							
	cm											
1A	0	-0	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	8	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	8	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	8	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	8	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	8	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-0	8	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-0	8	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-0	8	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	0	8	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1N	0	0	8	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	0	8	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1P	0	0	8	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-0	12	0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-0	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	6	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	10	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	4	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	4	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	4	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	5	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	5	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	5	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	5	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-0	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 32
NI 229
NF 227
Lungh. 48.0 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
---	--	--	--	--	--	--	--	--	--------------------------	--	--	--

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
<hr/>												
1A	0	-0	-19	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-19	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-19	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-19	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-14	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-14	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-14	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-14	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-17	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
<hr/>												
1A	24	-0	-21	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-21	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-21	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-21	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-16	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-11	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-16	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-11	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-16	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-11	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-16	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-11	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-19	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
<hr/>												
1A	48	-0	-23	-0	0	0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1B	48	-0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-23	-0	0	0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1D	48	-0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-23	-0	0	0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1F	48	0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-23	-0	0	0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1H	48	0	-7	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-17	-0	0	0	-6	1	0.00	0.00	0.01	
1J	48	-0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1K	48	-0	-17	-0	0	0	-6	1	0.00	0.00	0.01	
1L	48	-0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1M	48	0	-17	-0	0	0	-6	1	0.00	0.00	0.01	
1N	48	0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
1O	48	0	-17	-0	0	0	-6	1	0.00	0.00	0.01	
1P	48	0	-12	-0	0	0	-4	1	0.00	0.00	0.01	
2	48	0	-21	-0	0	0	-7	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										
<hr/>													
1A	-0	0	-8	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-8	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-6	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-6	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-4	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 33 NI 76 NF 219 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Solicitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
<hr/>												
1A	0	-0	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	

1J	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	-6	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	-0	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-10	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-10	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-8	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	-7	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-11	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-11	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-11	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-11	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-9	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 34 NI 219 NF 221 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	6	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	7	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1E	24	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	1	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 35 NI 223 NF 226 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 36 NI 221 NF 223 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN			----- daN*m			-----	-----	-----		
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-2	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-2	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-2	0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1O	48	0	-2	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										
1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 37 NI 226 NF 217 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-1	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	4	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-5	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										
1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 38 NI 217 NF 215 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
cm		daN			daN*m							
<hr/>												
1A	0	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
<hr/>												
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
<hr/>												
1A	48	-0	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-3	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-3	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ _{min} .	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
daN		daN*m											
<hr/>													
1A	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 39 NI 213 NF 104 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

<hr/>												
-------	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						

1A	0	-0	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	15	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	15	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	-7	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	15	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	-7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	15	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	25	-0	-9	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	25	-0	13	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	25	-0	-9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	25	-0	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	25	0	-9	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	25	0	13	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	25	0	-9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	25	0	13	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	25	-0	-4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	25	-0	9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	25	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	25	-0	9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	25	0	-4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	25	0	9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	25	0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	25	0	9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	25	0	3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	50	-0	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	50	-0	11	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1C	50	-0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	50	-0	11	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1E	50	0	-10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	50	0	11	0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1G	50	0	-10	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	50	0	11	-0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1I	50	-0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	50	-0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	50	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	50	-0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	50	0	-6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	50	0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	50	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	50	0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
2	50	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										

1A	-0	-0	-2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	4	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	4	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-1	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	2	1	0.9879	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 40 NI 215 NF 213 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						

1A	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	

1J	0	-0	2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	0	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	-0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	0	-3	-0	0	-0	0	--	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-5	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-5	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 41 NI 210 NF 212 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1F	24	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-5	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	-2	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-5	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	-2	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-5	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	24	0	-5	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-6	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	-4	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	-4	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	-4	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-4	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-7	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-2	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 42 NI 212 NF 76 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	11	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	11	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	11	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1I	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	9	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	10	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	10	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	10	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	8	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-0	7	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1B	48	-0	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	8	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	8	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	8	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	6	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-3	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-0	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 43 NI 208 NF 210 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN			----- daN*m				-----	-----	-----	
1A	0	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	2	0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	2	-0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	2	0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	2	-0	0	-0	-0	--	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1O	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 44 NI 199 NF 208 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--											
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	1	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	-0	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	-2	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-4	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	-2	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-4	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	-2	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	-2	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	-4	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--												
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 45 NI 204 NF 202 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	-2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 46 NI 202 NF 199 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

-------	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						

1A	0	-0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	1	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	5	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	5	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	24	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	0	2	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	0	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	0	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-0	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	0	-2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	0	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	0	-2	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	0	0	-0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-0	1	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	0	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1N	48	0	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	0	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1P	48	0	1	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

1A	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 47 NI 206 NF 204 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Solicitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						

1A	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-0	6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	0	6	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1J	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1O	0	0	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
2	0	0	5	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	0	0	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	24	0	4	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	0	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	0	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 48 NI 23 NF 206 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz ----- daN	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz ----- daN	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-0	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-0	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-0	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	0	-12	0	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	0	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	0	-12	-0	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	0	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-0	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-0	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	0	-8	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	0	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	0	-8	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	0	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-0	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-0	-14	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-0	9	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-0	-14	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-0	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	0	-14	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	

1F	24	0	9	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1G	24	0	-14	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1H	24	0	9	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1I	24	-0	-9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-0	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	0	-9	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1N	24	0	4	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1O	24	0	-9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1P	24	0	4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
2	24	-0	-4	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-0	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1B	48	-0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-0	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1D	48	-0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	0	-15	0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1F	48	0	7	0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1G	48	0	-15	-0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1H	48	0	7	-0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1I	48	-0	-11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	0	-11	0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	0	3	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	0	-11	-0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	0	3	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-0	-6	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	4	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	2	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	1	1	0.9903	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 49 NI 180 NF 105 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	49	0	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1B	0	-0	75	0	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1C	0	-0	49	0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1D	0	-0	75	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1E	0	0	49	0	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1F	0	0	75	0	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1G	0	0	49	0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1H	0	0	75	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1I	0	-0	54	0	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	-0	70	0	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-0	54	0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1L	0	-0	70	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	0	54	0	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	0	70	0	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1O	0	0	54	0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	0	70	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
2	0	0	94	0	0	-0	-19	1	0.01	0.00	0.04	
1A	25	-0	-86	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1B	25	-0	-61	0	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1C	25	-0	-86	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1D	25	-0	-61	0	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1E	25	0	-86	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1F	25	0	-61	0	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1G	25	0	-86	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03	
1H	25	0	-61	0	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1I	25	-0	-82	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1J	25	-0	-66	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1K	25	-0	-82	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1L	25	-0	-66	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1M	25	0	-82	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1N	25	0	-66	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1O	25	0	-82	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1P	25	0	-66	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
2	25	0	-110	0	0	-0	-20	1	0.02	0.00	0.04	

1A	50	-0	-234	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1B	50	-0	-209	0	0	-0	-45	1	0.03	0.00	0.09
1C	50	-0	-234	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1D	50	-0	-209	0	0	-0	-45	1	0.03	0.00	0.09
1E	50	0	-234	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1F	50	0	-209	0	0	-0	-45	1	0.03	0.00	0.09
1G	50	0	-234	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1H	50	0	-209	0	0	-0	-45	1	0.03	0.00	0.09
1I	50	-0	-229	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
1J	50	-0	-213	0	0	-0	-48	1	0.03	0.00	0.09
1K	50	-0	-229	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
1L	50	-0	-213	0	0	-0	-48	1	0.03	0.00	0.09
1M	50	0	-229	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
1N	50	0	-213	0	0	-0	-48	1	0.03	0.00	0.09
1O	50	0	-229	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
1P	50	0	-213	0	0	-0	-48	1	0.03	0.00	0.09
2	50	0	-328	0	0	-0	-75	1	0.05	0.00	0.15

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-56	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-45	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-56	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-45	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-53	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-48	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-53	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-48	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 50 NI 178 NF 180 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	63	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1B	0	-0	83	0	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-0	63	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1D	0	-0	83	0	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	0	63	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1F	0	0	83	0	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	0	63	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1H	0	0	83	0	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-0	69	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-0	77	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1K	0	-0	69	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-0	77	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1M	0	0	69	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	0	77	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1O	0	0	69	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	0	77	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
2	0	0	110	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1A	25	-0	-73	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1B	25	-0	-52	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1C	25	-0	-73	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1D	25	-0	-52	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1E	25	0	-73	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1F	25	0	-52	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1G	25	0	-73	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1H	25	0	-52	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1I	25	-0	-67	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1J	25	-0	-58	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	25	-0	-67	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1L	25	-0	-58	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	25	0	-67	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1N	25	0	-58	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	25	0	-67	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1P	25	0	-58	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
2	25	0	-93	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1A	50	-0	-221	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1B	50	-0	-200	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1C	50	-0	-221	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1D	50	-0	-200	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1E	50	0	-221	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1F	50	0	-200	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1G	50	0	-221	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1H	50	0	-200	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1I	50	-0	-215	0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1J	50	-0	-206	0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	
1K	50	-0	-215	0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1L	50	-0	-206	0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	
1M	50	0	-215	0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1N	50	0	-206	0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	

1O	50	0	-215	0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07
1P	50	0	-206	0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07
2	50	0	-312	0	0	-0	-52	1	0.05	0.00	0.10

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-37	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-37	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 51 NI 176 NF 178 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--											
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-0	74	0	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	0	-0	92	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-0	74	0	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	0	-0	92	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	0	74	0	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1F	0	0	92	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	0	74	0	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1H	0	0	92	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-0	80	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-0	87	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-0	80	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-0	87	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	0	80	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	0	87	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	0	80	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	0	87	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	0	125	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1A	25	-0	-61	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1B	25	-0	-43	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1C	25	-0	-61	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1D	25	-0	-43	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1E	25	0	-61	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1F	25	0	-43	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1G	25	0	-61	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1H	25	0	-43	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1I	25	-0	-56	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1J	25	-0	-49	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1K	25	-0	-56	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1L	25	-0	-49	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1M	25	0	-56	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1N	25	0	-49	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1O	25	0	-56	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1P	25	0	-49	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
2	25	0	-78	0	0	-0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1A	50	-0	-209	0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1B	50	-0	-191	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1C	50	-0	-209	0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1D	50	-0	-191	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1E	50	0	-209	0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1F	50	0	-191	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1G	50	0	-209	0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1H	50	0	-191	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1I	50	-0	-204	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06	
1J	50	-0	-197	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1K	50	-0	-204	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06	
1L	50	-0	-197	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1M	50	0	-204	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06	
1N	50	0	-197	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1O	50	0	-204	0	0	-0	-30	1	0.03	0.00	0.06	
1P	50	0	-197	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
2	50	0	-297	0	0	-0	-42	1	0.04	0.00	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--												
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-31	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1B	-0	-0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	-0	-31	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	-0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 52
NI 174
NF 176
Lungh. 50.0 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
 qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica
 Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	80	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1C	0	-0	80	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1E	0	0	80	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1G	0	0	80	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	0	97	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1I	0	-0	85	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-0	92	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-0	85	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-0	92	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	0	85	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	0	92	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	0	85	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	0	92	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	0	132	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1A	25	-0	-56	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1B	25	-0	-39	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1C	25	-0	-56	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1D	25	-0	-39	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1E	25	0	-56	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1F	25	0	-39	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1G	25	0	-56	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1H	25	0	-39	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1I	25	-0	-51	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1J	25	-0	-44	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1K	25	-0	-51	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1L	25	-0	-44	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1M	25	0	-51	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1N	25	0	-44	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1O	25	0	-51	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1P	25	0	-44	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
2	25	0	-71	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1A	50	-0	-204	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1B	50	-0	-187	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1C	50	-0	-204	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1D	50	-0	-187	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1E	50	0	-204	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1F	50	0	-187	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1G	50	0	-204	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1H	50	0	-187	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1I	50	-0	-199	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1J	50	-0	-192	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1K	50	-0	-199	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1L	50	-0	-192	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1M	50	0	-199	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1N	50	0	-192	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1O	50	0	-199	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1P	50	0	-192	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
2	50	0	-290	0	0	-0	-36	1	0.04	0.00	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 53
NI 172
NF 174
Lungh. 50.0 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
 qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica
 Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						

1A	0	-0	86	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-0	102	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1C	0	-0	86	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-0	102	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1E	0	0	86	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	0	102	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1G	0	0	86	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	0	102	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1I	0	-0	90	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1J	0	-0	97	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-0	90	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1L	0	-0	97	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	0	90	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1N	0	0	97	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	0	90	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1P	0	0	97	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	0	140	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	

1A	25	-0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1B	25	-0	-34	0	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1C	25	-0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1D	25	-0	-34	0	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1E	25	0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1F	25	0	-34	0	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1G	25	0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1H	25	0	-34	0	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1I	25	-0	-45	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1J	25	-0	-39	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1K	25	-0	-45	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1L	25	-0	-39	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1M	25	0	-45	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1N	25	0	-39	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1O	25	0	-45	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1P	25	0	-39	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
2	25	0	-63	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	

1A	50	-0	-198	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1B	50	-0	-182	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1C	50	-0	-198	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1D	50	-0	-182	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1E	50	0	-198	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1F	50	0	-182	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1G	50	0	-198	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1H	50	0	-182	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1I	50	-0	-193	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1J	50	-0	-187	0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1K	50	-0	-193	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1L	50	-0	-187	0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1M	50	0	-193	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1N	50	0	-187	0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1O	50	0	-193	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1P	50	0	-187	0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
2	50	0	-282	0	0	-0	-30	1	0.04	0.00	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										

1A	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 54 NI 170 NF 172 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						

1A	0	-0	91	0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-0	106	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	91	0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-0	106	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	91	0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	0	106	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	91	0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	0	106	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	96	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	

1J	0	-0	101	0	0	0	2	1	0.01	0.00	0.00
1K	0	-0	96	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1L	0	-0	101	0	0	0	2	1	0.01	0.00	0.00
1M	0	0	96	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1N	0	0	101	0	0	0	2	1	0.01	0.00	0.00
1O	0	0	96	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1P	0	0	101	0	0	0	2	1	0.01	0.00	0.00
2	0	0	148	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01
1A	25	-0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1B	25	-0	-30	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1C	25	-0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1D	25	-0	-30	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1E	25	0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1F	25	0	-30	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1G	25	0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1H	25	0	-30	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1I	25	-0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1J	25	-0	-34	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1K	25	-0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1L	25	-0	-34	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1M	25	0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1N	25	0	-34	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1O	25	0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1P	25	0	-34	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
2	25	0	-56	0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03
1A	50	-0	-192	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
1B	50	-0	-178	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1C	50	-0	-192	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
1D	50	-0	-178	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1E	50	0	-192	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
1F	50	0	-178	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1G	50	0	-192	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
1H	50	0	-178	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1I	50	-0	-188	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1J	50	-0	-182	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1K	50	-0	-188	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1L	50	-0	-182	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1M	50	0	-188	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1N	50	0	-182	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1O	50	0	-188	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1P	50	0	-182	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
2	50	0	-274	0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 55 NI 198 NF 194 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-0	115	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	133	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1C	0	-0	115	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	133	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1E	0	0	115	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	133	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1G	0	0	115	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	133	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1I	0	-0	116	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	131	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	116	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	131	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	116	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	131	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	116	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	131	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	0	185	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.01	
1A	25	-0	-21	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02	
1B	25	-0	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02	
1C	25	-0	-21	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02	
1D	25	-0	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02	
1E	25	0	-21	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02	

1F	25	0	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1G	25	0	-21	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1H	25	0	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1I	25	-0	-20	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1J	25	-0	-4	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1K	25	-0	-20	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1L	25	-0	-4	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1M	25	0	-20	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1N	25	0	-4	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1O	25	0	-20	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1P	25	0	-4	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
2	25	0	-18	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1A	50	-0	-169	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1B	50	-0	-151	0	0	-0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1C	50	-0	-169	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1D	50	-0	-151	0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1E	50	0	-169	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1F	50	0	-151	0	0	-0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1G	50	0	-169	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1H	50	0	-151	0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1I	50	-0	-168	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1J	50	-0	-152	0	0	-0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1K	50	-0	-168	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1L	50	-0	-152	0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1M	50	0	-168	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1N	50	0	-152	0	0	-0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1O	50	0	-168	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1P	50	0	-152	0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02
2	50	0	-237	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-10	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-10	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-10	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-10	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 56 NI 194 NF 192 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	178	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1B	0	-0	193	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1C	0	-0	178	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1D	0	-0	193	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1E	0	0	178	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1F	0	0	193	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1G	0	0	178	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1H	0	0	193	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1I	0	-0	182	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1J	0	-0	188	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1K	0	-0	182	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1L	0	-0	188	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1M	0	0	182	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1N	0	0	188	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1O	0	0	182	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1P	0	0	188	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
2	0	0	277	-0	0	-0	-30	1	0.04	0.00	0.06	
1A	25	-0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1B	25	-0	57	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1C	25	-0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1D	25	-0	57	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1E	25	0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1F	25	0	57	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1G	25	0	43	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1H	25	0	57	-0	0	0	10	1	0.01	0.00	0.02	
1I	25	-0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1J	25	-0	53	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1K	25	-0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1L	25	-0	53	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1M	25	0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1N	25	0	53	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1O	25	0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1P	25	0	53	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
2	25	0	73	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1A	50	-0	-105	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	

1B	50	-0	-91	-0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01
1C	50	-0	-105	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1D	50	-0	-91	-0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01
1E	50	0	-105	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1F	50	0	-91	-0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01
1G	50	0	-105	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1H	50	0	-91	-0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01
1I	50	-0	-101	-0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.00
1J	50	-0	-95	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1K	50	-0	-101	-0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.00
1L	50	-0	-95	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1M	50	0	-101	-0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.00
1N	50	0	-95	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1O	50	0	-101	-0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.00
1P	50	0	-95	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
2	50	0	-146	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 57 NI 192 NF 190 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	-0	164	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1B	0	-0	176	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-0	164	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1D	0	-0	176	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	0	164	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1F	0	0	176	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	0	164	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1H	0	0	176	-0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1I	0	-0	168	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1J	0	-0	173	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	168	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1L	0	-0	173	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	168	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1N	0	0	173	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1O	0	0	168	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1P	0	0	173	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
2	0	0	254	-0	0	-0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1A	25	-0	28	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1B	25	-0	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1C	25	-0	28	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1D	25	-0	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1E	25	0	28	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1F	25	0	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1G	25	0	28	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1H	25	0	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1I	25	-0	32	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1J	25	-0	37	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1K	25	-0	32	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1L	25	-0	37	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1M	25	0	32	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1N	25	0	37	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1O	25	0	32	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1P	25	0	37	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
2	25	0	51	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1A	50	-0	-119	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1B	50	-0	-107	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1C	50	-0	-119	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1D	50	-0	-107	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1E	50	0	-119	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1F	50	0	-107	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1G	50	0	-119	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1H	50	0	-107	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1I	50	-0	-116	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	50	-0	-111	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1K	50	-0	-116	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	50	-0	-111	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1M	50	0	-116	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	50	0	-111	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1O	50	0	-116	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	

1P	50	0	-111	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
2	50	0	-168	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 58 NI 190 NF 188 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	158	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	-0	168	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1C	0	-0	158	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	-0	168	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1E	0	0	158	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	0	168	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1G	0	0	158	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	0	168	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1I	0	-0	161	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	-0	165	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1K	0	-0	161	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1L	0	-0	165	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1M	0	0	161	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1N	0	0	165	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1O	0	0	161	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1P	0	0	165	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
2	0	0	244	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1A	25	-0	22	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1B	25	-0	33	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	22	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1D	25	-0	33	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	22	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1F	25	0	33	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	22	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1H	25	0	33	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	30	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	30	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	30	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	30	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	0	40	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1A	50	-0	-126	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1B	50	-0	-115	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1C	50	-0	-126	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1D	50	-0	-115	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1E	50	0	-126	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1F	50	0	-115	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1G	50	0	-126	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1H	50	0	-115	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1I	50	-0	-123	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	50	-0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1K	50	-0	-123	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	50	-0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1M	50	0	-123	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	50	0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1O	50	0	-123	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	50	0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
2	50	0	-179	-0	0	0	3	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1C	-0	0	12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 59 NI 188 NF 186 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	152	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	-0	161	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1C	0	-0	152	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	-0	161	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1E	0	0	152	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	0	161	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1G	0	0	152	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	0	161	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1I	0	-0	155	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	-0	158	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1K	0	-0	155	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1L	0	-0	158	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1M	0	0	155	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1N	0	0	158	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1O	0	0	155	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1P	0	0	158	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
2	0	0	234	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1A	25	-0	16	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	16	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	16	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	16	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	19	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	23	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	19	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	23	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	19	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	23	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	19	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	23	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	0	30	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1A	50	-0	-131	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	50	-0	-123	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	50	-0	-131	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	50	-0	-123	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	50	0	-131	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	50	0	-123	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	50	0	-131	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	50	0	-123	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	50	-0	-129	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	50	-0	-125	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1K	50	-0	-129	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	50	-0	-125	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1M	50	0	-129	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	50	0	-125	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1O	50	0	-129	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	50	0	-125	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
2	50	0	-189	-0	0	0	2	1	0.03	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----											
	daN	daN*m											
1A	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 60 NI 186 NF 184 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
----	---	----	----	----	----	----	----	--------	--------	--------	------	------

cm		daN			daN*m						

1A	0	-0	146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1B	0	-0	153	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1C	0	-0	146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1D	0	-0	153	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1E	0	0	146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1F	0	0	153	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1G	0	0	146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1H	0	0	153	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1I	0	-0	148	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1J	0	-0	151	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1K	0	-0	148	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1L	0	-0	151	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1M	0	0	148	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1N	0	0	151	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1O	0	0	148	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	151	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
2	0	0	223	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1A	25	-0	11	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1B	25	-0	17	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1C	25	-0	11	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1D	25	-0	17	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1E	25	0	11	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1F	25	0	17	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1G	25	0	11	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1H	25	0	17	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1I	25	-0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1J	25	-0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1L	25	-0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1N	25	0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	12	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1P	25	0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
2	25	0	20	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1A	50	-0	-137	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1B	50	-0	-131	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1C	50	-0	-137	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1D	50	-0	-131	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1E	50	0	-137	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1F	50	0	-131	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1G	50	0	-137	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1H	50	0	-131	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1I	50	-0	-135	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1J	50	-0	-133	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1K	50	-0	-135	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1L	50	-0	-133	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1M	50	0	-135	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1N	50	0	-133	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1O	50	0	-135	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1P	50	0	-133	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
2	50	0	-199	-0	0	0	0	1	0.03	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----											
	daN	daN*m											

1A	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 61 NI 182 NF 196 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----		
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	158	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	166	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	158	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	166	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	158	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	166	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	158	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	166	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	160	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	164	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	

1K	0	-0	160	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1L	0	-0	164	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1M	0	0	160	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1N	0	0	164	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1O	0	0	160	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	164	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
2	0	-0	242	-0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02
1A	27	-0	12	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1B	27	-0	20	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1C	27	-0	12	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1D	27	-0	20	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1E	27	0	12	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1F	27	0	20	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1G	27	0	12	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1H	27	0	20	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1I	27	-0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1J	27	-0	18	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03
1K	27	-0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1L	27	-0	18	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03
1M	27	0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1N	27	0	18	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03
1O	27	0	14	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1P	27	0	18	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.03
2	27	-0	24	-0	0	0	28	1	0.00	0.00	0.05
1A	54	-0	-147	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1B	54	-0	-138	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1C	54	-0	-147	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1D	54	-0	-138	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1E	54	0	-147	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1F	54	0	-138	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1G	54	0	-147	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1H	54	0	-138	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1I	54	-0	-145	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1J	54	-0	-141	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1K	54	-0	-145	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1L	54	-0	-141	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1M	54	0	-145	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1N	54	0	-141	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1O	54	0	-145	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1P	54	0	-141	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
2	54	-0	-212	-0	0	0	3	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	21	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	16	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	21	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	16	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	18	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	18	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	28	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 62 NI 184 NF 182 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
1A	0	-0	135	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	138	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	135	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	138	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	135	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	138	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	135	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	138	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	136	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	137	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	136	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	137	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	136	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	137	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	136	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	137	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	0	204	0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1A	25	-0	-0	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	2	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1C	25	-0	-0	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	2	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1E	25	0	-0	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	

1F	25	0	2	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1G	25	0	-0	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1H	25	0	2	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1I	25	-0	0	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1J	25	-0	2	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	0	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1L	25	-0	2	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	0	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1N	25	0	2	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	0	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1P	25	0	2	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
2	25	0	1	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1A	50	-0	-148	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1B	50	-0	-146	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1C	50	-0	-148	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1D	50	-0	-146	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1E	50	0	-148	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1F	50	0	-146	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1G	50	0	-148	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1H	50	0	-146	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1I	50	-0	-148	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1J	50	-0	-146	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1K	50	-0	-148	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1L	50	-0	-146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1M	50	0	-148	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1N	50	0	-146	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1O	50	0	-148	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1P	50	0	-146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
2	50	0	-218	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 63 NI 196 NF 168 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	95	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1B	0	-0	112	0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	95	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1D	0	-0	112	0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	95	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	0	112	0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	95	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	0	112	0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	100	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1J	0	-0	107	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	100	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1L	0	-0	107	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	100	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1N	0	0	107	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	100	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1P	0	0	107	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	0	155	0	0	0	14	1	0.02	0.00	0.03	
1A	27	-0	-51	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1B	27	-0	-34	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	27	-0	-51	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1D	27	-0	-34	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	27	0	-51	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1F	27	0	-34	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	27	0	-51	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1H	27	0	-34	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	27	-0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1J	27	-0	-39	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1K	27	-0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1L	27	-0	-39	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1M	27	0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1N	27	0	-39	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1O	27	0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1P	27	0	-39	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
2	27	0	-63	0	0	0	26	1	0.01	0.00	0.05	
1A	54	-0	-210	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	

1B	54	-0	-193	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1C	54	-0	-210	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1D	54	-0	-193	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1E	54	0	-210	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1F	54	0	-193	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1G	54	0	-210	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1H	54	0	-193	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1I	54	-0	-205	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1J	54	-0	-198	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1K	54	-0	-205	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1L	54	-0	-198	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1M	54	0	-205	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1N	54	0	-198	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1O	54	0	-205	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1P	54	0	-198	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
2	54	0	-299	0	0	-0	-22	1	0.04	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	16	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	16	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	17	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	17	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 64 NI 168 NF 170 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	106	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	116	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	106	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	116	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	106	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	116	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	106	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	116	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	109	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	113	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	109	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	113	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	109	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	113	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	109	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	113	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	0	167	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1A	25	-0	-29	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1B	25	-0	-19	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1C	25	-0	-29	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1D	25	-0	-19	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1E	25	0	-29	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1F	25	0	-19	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1G	25	0	-29	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1H	25	0	-19	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1I	25	-0	-26	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1J	25	-0	-22	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1K	25	-0	-26	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1L	25	-0	-22	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1M	25	0	-26	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1N	25	0	-22	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1O	25	0	-26	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1P	25	0	-22	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
2	25	0	-37	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1A	50	-0	-177	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1B	50	-0	-167	0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1C	50	-0	-177	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1D	50	-0	-167	0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1E	50	0	-177	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1F	50	0	-167	0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1G	50	0	-177	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1H	50	0	-167	0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1I	50	-0	-174	0	0	-0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1J	50	-0	-170	0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1K	50	-0	-174	0	0	-0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1L	50	-0	-170	0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1M	50	0	-174	0	0	-0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1N	50	0	-170	0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1O	50	0	-174	0	0	-0	-13	1	0.03	0.00	0.03	

1P	50	0	-170	0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03
2	50	0	-256	0	0	-0	-19	1	0.04	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 65 NI 149 NF 77 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	184	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-0	191	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-0	184	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-0	191	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	0	184	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	0	191	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	0	184	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1H	0	0	191	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1I	0	-0	185	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1J	0	-0	191	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	185	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1L	0	-0	191	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	185	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1N	0	0	191	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1O	0	0	185	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1P	0	0	191	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
2	0	-0	282	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	

1A	25	-0	-85	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1B	25	-0	-78	0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1C	25	-0	-85	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1D	25	-0	-78	0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1E	25	0	-85	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1F	25	0	-78	0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1G	25	0	-85	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1H	25	0	-78	0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1I	25	-0	-84	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1J	25	-0	-78	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1K	25	-0	-84	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1L	25	-0	-78	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1M	25	0	-84	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1N	25	0	-78	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1O	25	0	-84	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1P	25	0	-78	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
2	25	-0	-121	0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	

1A	50	-0	-378	0	0	-0	-58	1	0.05	0.00	0.12	
1B	50	-0	-371	0	0	-0	-55	1	0.05	0.00	0.11	
1C	50	-0	-378	0	0	-0	-58	1	0.05	0.00	0.12	
1D	50	-0	-371	0	0	-0	-55	1	0.05	0.00	0.11	
1E	50	0	-378	0	0	-0	-58	1	0.05	0.00	0.12	
1F	50	0	-371	0	0	-0	-55	1	0.05	0.00	0.11	
1G	50	0	-378	0	0	-0	-58	1	0.05	0.00	0.12	
1H	50	0	-371	0	0	-0	-55	1	0.05	0.00	0.11	
1I	50	-0	-377	0	0	-0	-58	1	0.05	0.00	0.11	
1J	50	-0	-371	0	0	-0	-56	1	0.05	0.00	0.11	
1K	50	-0	-377	0	0	-0	-58	1	0.05	0.00	0.11	
1L	50	-0	-371	0	0	-0	-56	1	0.05	0.00	0.11	
1M	50	0	-377	0	0	-0	-58	1	0.05	0.00	0.11	
1N	50	0	-371	0	0	-0	-56	1	0.05	0.00	0.11	
1O	50	0	-377	0	0	-0	-58	1	0.05	0.00	0.11	
1P	50	0	-371	0	0	-0	-56	1	0.05	0.00	0.11	
2	50	-0	-556	0	0	-0	-84	1	0.08	0.00	0.17	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-58	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-55	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1C	-0	-0	-58	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	-0	-55	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	-58	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	-56	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	-58	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	-56	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	-0	-84	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 66 NI 147 NF 149 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	228	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1B	0	-0	236	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1C	0	-0	228	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1D	0	-0	236	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1E	0	0	228	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1F	0	0	236	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1G	0	0	228	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1H	0	0	236	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1I	0	-0	223	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1J	0	-0	241	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	223	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1L	0	-0	241	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	223	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1N	0	0	241	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1O	0	0	223	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1P	0	0	241	0	0	0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
2	0	-0	347	0	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.03	
1A	25	-0	-41	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1B	25	-0	-33	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	-41	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1D	25	-0	-33	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	-41	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1F	25	0	-33	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	-41	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1H	25	0	-33	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	-46	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1J	25	-0	-28	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	-46	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1L	25	-0	-28	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	-46	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1N	25	0	-28	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	-46	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1P	25	0	-28	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	-0	-56	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1A	50	-0	-334	0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.06	
1B	50	-0	-326	0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1C	50	-0	-334	0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.06	
1D	50	-0	-326	0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1E	50	0	-334	0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.06	
1F	50	0	-326	0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1G	50	0	-334	0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.06	
1H	50	0	-326	0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1I	50	-0	-339	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1J	50	-0	-321	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1K	50	-0	-339	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1L	50	-0	-321	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1M	50	0	-339	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1N	50	0	-321	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1O	50	0	-339	0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1P	50	0	-321	0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
2	50	-0	-490	0	0	-0	-47	1	0.07	0.00	0.09	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-33	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-31	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-33	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-31	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-47	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 67 NI 145 NF 147 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	243	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1B	0	-0	249	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1C	0	-0	243	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1D	0	-0	249	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1E	0	0	243	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1F	0	0	249	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1G	0	0	243	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1H	0	0	249	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1I	0	-0	239	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1J	0	-0	253	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1K	0	-0	239	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1L	0	-0	253	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1M	0	0	239	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1N	0	0	253	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1O	0	0	239	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1P	0	0	253	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
2	0	-0	369	0	0	0	-19	1	0.05	0.00	0.04	
1A	25	-0	-26	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	-20	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	-26	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	-20	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	-26	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	-20	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	-26	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	-20	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	-30	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	-16	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	-30	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	-16	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	-30	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	-16	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	-30	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	-16	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	-0	-35	0	0	0	23	1	0.01	0.00	0.05	
1A	50	-0	-319	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1B	50	-0	-313	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1C	50	-0	-319	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1D	50	-0	-313	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1E	50	0	-319	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1F	50	0	-313	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1G	50	0	-319	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1H	50	0	-313	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1I	50	-0	-323	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1J	50	-0	-309	0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1K	50	-0	-323	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1L	50	-0	-309	0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1M	50	0	-323	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1N	50	0	-309	0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1O	50	0	-323	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1P	50	0	-309	0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
2	50	-0	-469	0	0	-0	-39	1	0.07	0.00	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										
1A	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 68 NI 143 NF 145 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	259	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1B	0	-0	263	0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1C	0	-0	259	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1D	0	-0	263	0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1E	0	0	259	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1F	0	0	263	0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1G	0	0	259	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	

1H	0	0	263	0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1I	0	-0	255	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1J	0	-0	267	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1K	0	-0	255	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1L	0	-0	267	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1M	0	0	255	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1N	0	0	267	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1O	0	0	255	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1P	0	0	267	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
2	0	-0	391	0	0	0	-23	1	0.06	0.00	0.05
1A	25	-0	-10	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1B	25	-0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1C	25	-0	-10	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1D	25	-0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1E	25	0	-10	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1F	25	0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1G	25	0	-10	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1H	25	0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1I	25	-0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1J	25	-0	-2	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1L	25	-0	-2	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1N	25	0	-2	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	-14	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1P	25	0	-2	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
2	25	-0	-13	0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1A	50	-0	-303	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1B	50	-0	-299	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1C	50	-0	-303	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1D	50	-0	-299	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1E	50	0	-303	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1F	50	0	-299	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1G	50	0	-303	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1H	50	0	-299	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1I	50	-0	-307	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1J	50	-0	-295	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1K	50	-0	-307	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1L	50	-0	-295	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1M	50	0	-307	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1N	50	0	-295	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1O	50	0	-307	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1P	50	0	-295	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
2	50	-0	-447	0	0	0	-32	1	0.06	0.00	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 69 NI 141 NF 143 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 R_c B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	275	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1B	0	-0	278	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1C	0	-0	275	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1D	0	-0	278	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1E	0	0	275	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1F	0	0	278	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1G	0	0	275	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1H	0	0	278	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1I	0	-0	271	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1J	0	-0	281	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1K	0	-0	271	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1L	0	-0	281	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1M	0	0	271	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1N	0	0	281	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1O	0	0	271	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1P	0	0	281	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
2	0	-0	413	-0	0	0	-29	1	0.06	0.00	0.06	
1A	25	-0	6	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	9	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	

1C	25	-0	6	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1D	25	-0	9	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1E	25	0	6	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1F	25	0	9	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1G	25	0	6	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1H	25	0	9	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1I	25	-0	2	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1J	25	-0	12	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	2	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1L	25	-0	12	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	2	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1N	25	0	12	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	2	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1P	25	0	12	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
2	25	-0	10	-0	0	0	25	1	0.00	0.00	0.05
1A	50	-0	-288	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1B	50	-0	-284	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1C	50	-0	-288	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1D	50	-0	-284	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1E	50	0	-288	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1F	50	0	-284	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1G	50	0	-288	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1H	50	0	-284	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1I	50	-0	-291	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1J	50	-0	-281	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1K	50	-0	-291	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1L	50	-0	-281	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1M	50	0	-291	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1N	50	0	-281	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1O	50	0	-291	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03
1P	50	0	-281	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
2	50	-0	-425	-0	0	0	-26	1	0.06	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 70 NI 139 NF 141 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	291	-0	0	-0	-23	1	0.04	0.00	0.05	
1B	0	-0	294	-0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1C	0	-0	291	-0	0	-0	-23	1	0.04	0.00	0.05	
1D	0	-0	294	-0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1E	0	0	291	-0	0	-0	-23	1	0.04	0.00	0.05	
1F	0	0	294	-0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1G	0	0	291	-0	0	-0	-23	1	0.04	0.00	0.05	
1H	0	0	294	-0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1I	0	-0	289	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1J	0	-0	296	-0	0	0	-27	1	0.04	0.00	0.05	
1K	0	-0	289	-0	0	-0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1L	0	-0	296	-0	0	-0	-27	1	0.04	0.00	0.05	
1M	0	0	289	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1N	0	0	296	-0	0	0	-27	1	0.04	0.00	0.05	
1O	0	0	289	-0	0	-0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1P	0	0	296	-0	0	-0	-27	1	0.04	0.00	0.05	
2	0	-0	438	-0	0	-0	-36	1	0.06	0.00	0.07	
1A	25	-0	22	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	25	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	22	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	25	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	22	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	25	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	22	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	25	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	20	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1J	25	-0	27	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	20	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1L	25	-0	27	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	20	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1N	25	0	27	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	20	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	

1P	25	0	27	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
2	25	-0	34	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1A	50	-0	-271	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1B	50	-0	-268	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1C	50	-0	-271	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1D	50	-0	-268	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1E	50	0	-271	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1F	50	0	-268	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1G	50	0	-271	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1H	50	0	-268	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1I	50	-0	-273	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1J	50	-0	-266	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1K	50	-0	-273	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1L	50	-0	-266	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1M	50	0	-273	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1N	50	0	-266	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1O	50	0	-273	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1P	50	0	-266	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
2	50	-0	-400	-0	0	0	-22	1	0.06	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-36	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 71 NI 167 NF 163 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	271	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1B	0	-0	271	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1C	0	-0	271	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1D	0	-0	271	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1E	0	0	271	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1F	0	0	271	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1G	0	0	271	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1H	0	0	271	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1I	0	-0	270	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1J	0	-0	272	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1K	0	-0	270	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1L	0	-0	272	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1M	0	0	270	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1N	0	0	272	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1O	0	0	270	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1P	0	0	272	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
2	0	-0	405	0	0	0	-28	1	0.06	0.00	0.05	
1A	25	-0	1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	2	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	1	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	3	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	1	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	3	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	1	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	3	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	1	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	3	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	-0	2	0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05	
1A	50	-0	-292	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1B	50	-0	-291	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1C	50	-0	-292	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1D	50	-0	-291	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1E	50	0	-292	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1F	50	0	-291	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1G	50	0	-292	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1H	50	0	-291	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1I	50	-0	-292	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1J	50	-0	-290	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	

1K	50	-0	-292	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1L	50	-0	-290	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1M	50	0	-292	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1N	50	0	-290	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1O	50	0	-292	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1P	50	0	-290	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
2	50	-0	-432	0	0	0	-29	1	0.06	0.00	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 72 NI 163 NF 161 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	320	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1B	0	-0	323	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1C	0	-0	320	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1D	0	-0	323	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1E	0	0	320	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1F	0	0	323	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1G	0	0	320	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1H	0	0	323	-0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07	
1I	0	-0	317	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1J	0	-0	325	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1K	0	-0	317	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1L	0	-0	325	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1M	0	0	317	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1N	0	0	325	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
1O	0	0	317	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1P	0	0	325	-0	0	-0	-34	1	0.05	0.00	0.07	
2	0	-0	480	-0	0	-0	-48	1	0.07	0.00	0.09	

1A	25	-0	51	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1B	25	-0	54	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1C	25	-0	51	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1D	25	-0	54	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1E	25	0	51	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1F	25	0	54	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1G	25	0	51	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1H	25	0	54	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1I	25	-0	48	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1J	25	-0	56	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1K	25	-0	48	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1L	25	-0	56	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1M	25	0	48	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1N	25	0	56	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1O	25	0	48	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1P	25	0	56	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
2	25	-0	77	-0	0	0	23	1	0.01	0.00	0.04	

1A	50	-0	-242	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1B	50	-0	-239	-0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1C	50	-0	-242	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1D	50	-0	-239	-0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1E	50	0	-242	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1F	50	0	-239	-0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1G	50	0	-242	-0	0	0	-8	1	0.04	0.00	0.02	
1H	50	0	-239	-0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1I	50	-0	-245	-0	0	0	-7	1	0.04	0.00	0.01	
1J	50	-0	-237	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1K	50	-0	-245	-0	0	0	-7	1	0.04	0.00	0.01	
1L	50	-0	-237	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1M	50	0	-245	-0	0	0	-7	1	0.04	0.00	0.01	
1N	50	0	-237	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1O	50	0	-245	-0	0	0	-7	1	0.04	0.00	0.01	
1P	50	0	-237	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
2	50	-0	-358	-0	0	0	-12	1	0.05	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	----	----	----	--------	----------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

	-- daN	----- daN*m										
1A	-0	0	-31	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	0	-33	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	0	-31	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	0	-33	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	-30	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	0	-48	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 73 NI 161 NF 159 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz ----- daN	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe -----	I.V.T. -----	I.R.n. -----	I.R. -----	Nota
1A	0	-0	293	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1B	0	-0	295	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
1C	0	-0	293	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1D	0	-0	295	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
1E	0	0	293	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1F	0	0	295	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
1G	0	0	293	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1H	0	0	295	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
1I	0	-0	291	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1J	0	-0	297	-0	0	0	-24	1	0.04	0.00	0.05	
1K	0	-0	291	-0	0	-0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1L	0	-0	297	-0	0	-0	-24	1	0.04	0.00	0.05	
1M	0	0	291	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1N	0	0	297	-0	0	0	-24	1	0.04	0.00	0.05	
1O	0	0	291	-0	0	-0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1P	0	0	297	-0	0	-0	-24	1	0.04	0.00	0.05	
2	0	0	440	-0	0	0	-33	1	0.06	0.00	0.06	
1A	25	-0	24	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1B	25	-0	26	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1C	25	-0	24	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1D	25	-0	26	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1E	25	0	24	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1F	25	0	26	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1G	25	0	24	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1H	25	0	26	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1I	25	-0	22	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1J	25	-0	28	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	22	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1L	25	-0	28	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	22	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1N	25	0	28	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	22	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1P	25	0	28	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	0	36	-0	0	0	27	1	0.01	0.00	0.05	
1A	50	-0	-269	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1B	50	-0	-267	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1C	50	-0	-269	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1D	50	-0	-267	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1E	50	0	-269	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1F	50	0	-267	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1G	50	0	-269	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1H	50	0	-267	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1I	50	-0	-271	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1J	50	-0	-266	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1K	50	-0	-271	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1L	50	-0	-266	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1M	50	0	-271	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1N	50	0	-266	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1O	50	0	-271	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1P	50	0	-266	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
2	50	0	-398	-0	0	0	-17	1	0.06	0.00	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe -----	χ _{min} .	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	279	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03	
1B	0	-0	282	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1C	0	-0	279	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03	
1D	0	-0	282	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1E	0	0	279	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03	
1F	0	0	282	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1G	0	0	279	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03	
1H	0	0	282	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1I	0	-0	277	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1J	0	-0	284	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1K	0	-0	277	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1L	0	-0	284	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1M	0	0	277	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1N	0	0	284	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1O	0	0	277	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1P	0	0	284	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
2	0	-0	420	-0	0	0	-27	1	0.06	0.00	0.05	
1A	25	-0	10	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1B	25	-0	13	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1C	25	-0	10	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1D	25	-0	13	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1E	25	0	10	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1F	25	0	13	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1G	25	0	10	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1H	25	0	13	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1I	25	-0	8	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1J	25	-0	15	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1K	25	-0	8	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1L	25	-0	15	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1M	25	0	8	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1N	25	0	15	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1O	25	0	8	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1P	25	0	15	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
2	25	-0	16	-0	0	0	28	1	0.00	0.00	0.06	
1A	50	-0	-283	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1B	50	-0	-280	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1C	50	-0	-283	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1D	50	-0	-280	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1E	50	0	-283	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1F	50	0	-280	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1G	50	0	-283	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1H	50	0	-280	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1I	50	-0	-285	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1J	50	-0	-278	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1K	50	-0	-285	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1L	50	-0	-278	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1M	50	0	-285	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1N	50	0	-278	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1O	50	0	-285	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1P	50	0	-278	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
2	50	-0	-418	-0	0	0	-21	1	0.06	0.00	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										
1A	-0	0	19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	263	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1B	0	-0	266	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	

1C	0	-0	263	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1D	0	-0	266	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1E	0	0	263	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1F	0	0	266	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1G	0	0	263	0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1H	0	0	266	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03
1I	0	-0	261	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1J	0	-0	269	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1K	0	-0	261	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1L	0	-0	269	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1M	0	0	261	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1N	0	0	269	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1O	0	0	261	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
1P	0	0	269	0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
2	0	-0	396	0	0	0	-22	1	0.06	0.00	0.04
1A	25	-0	-6	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1B	25	-0	-3	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1C	25	-0	-6	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1D	25	-0	-3	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1E	25	0	-6	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1F	25	0	-3	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1G	25	0	-6	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1H	25	0	-3	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1I	25	-0	-8	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1J	25	-0	0	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1K	25	-0	-8	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1L	25	-0	0	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1M	25	0	-8	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1N	25	0	0	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1O	25	0	-8	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1P	25	0	0	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
2	25	-0	-7	0	0	0	28	1	0.00	0.00	0.06
1A	50	-0	-299	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1B	50	-0	-296	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1C	50	-0	-299	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1D	50	-0	-296	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1E	50	0	-299	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1F	50	0	-296	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1G	50	0	-299	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1H	50	0	-296	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1I	50	-0	-301	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1J	50	-0	-293	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1K	50	-0	-301	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1L	50	-0	-293	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1M	50	0	-301	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1N	50	0	-293	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
1O	50	0	-301	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1P	50	0	-293	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04
2	50	-0	-441	0	0	0	-28	1	0.06	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	28	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 76 NI 155 NF 153 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	246	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1B	0	-0	250	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1C	0	-0	246	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1D	0	-0	250	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1E	0	0	246	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1F	0	0	250	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1G	0	0	246	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1H	0	0	250	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1I	0	-0	243	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1J	0	-0	254	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1K	0	-0	243	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1L	0	-0	254	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1M	0	0	243	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	
1N	0	0	254	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1O	0	0	243	0	0	0	-10	1	0.04	0.00	0.02	

1P	0	0	254	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03
2	0	-0	372	0	0	0	-17	1	0.05	0.00	0.03
1A	25	-0	-23	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1B	25	-0	-19	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1C	25	-0	-23	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1D	25	-0	-19	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1E	25	0	-23	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1F	25	0	-19	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1G	25	0	-23	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1H	25	0	-19	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1I	25	-0	-26	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1J	25	-0	-15	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	-26	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1L	25	-0	-15	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	-26	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1N	25	0	-15	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	-26	0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04
1P	25	0	-15	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
2	25	-0	-32	0	0	0	26	1	0.00	0.00	0.05
1A	50	-0	-316	0	0	-0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1B	50	-0	-312	0	0	-0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1C	50	-0	-316	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1D	50	-0	-312	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1E	50	0	-316	0	0	-0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1F	50	0	-312	0	0	-0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1G	50	0	-316	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1H	50	0	-312	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1I	50	-0	-319	0	0	-0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1J	50	-0	-309	0	0	-0	-23	1	0.04	0.00	0.05
1K	50	-0	-319	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1L	50	-0	-309	0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.05
1M	50	0	-319	0	0	-0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1N	50	0	-309	0	0	-0	-23	1	0.04	0.00	0.05
1O	50	0	-319	0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1P	50	0	-309	0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.05
2	50	-0	-466	0	0	0	-36	1	0.07	0.00	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-36	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 77 NI 151 NF 165 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	135	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	144	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	135	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	144	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	135	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	144	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	135	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	144	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	127	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	152	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	127	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	152	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	127	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	152	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	127	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	152	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	0	210	0	0	0	2	1	0.03	0.00	0.00	
1A	27	-0	-154	0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1B	27	-0	-146	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	27	-0	-154	0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1D	27	-0	-146	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	27	0	-154	0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1F	27	0	-146	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	27	0	-154	0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1H	27	0	-146	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	27	-0	-162	0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	27	-0	-137	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	

1K	27	-0	-162	0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1L	27	-0	-137	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1M	27	0	-162	0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1N	27	0	-137	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1O	27	0	-162	0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1P	27	0	-137	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
2	27	0	-224	0	0	-0	1	1	0.03	0.00	0.00
1A	54	-0	-469	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17
1B	54	-0	-461	0	0	-0	-80	1	0.07	0.00	0.16
1C	54	-0	-469	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17
1D	54	-0	-461	0	0	-0	-80	1	0.07	0.00	0.16
1E	54	0	-469	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17
1F	54	0	-461	0	0	-0	-80	1	0.07	0.00	0.16
1G	54	0	-469	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17
1H	54	0	-461	0	0	-0	-80	1	0.07	0.00	0.16
1I	54	-0	-477	0	0	-0	-86	1	0.07	0.00	0.17
1J	54	-0	-452	0	0	-0	-77	1	0.07	0.00	0.15
1K	54	-0	-477	0	0	-0	-86	1	0.07	0.00	0.17
1L	54	-0	-452	0	0	-0	-77	1	0.07	0.00	0.15
1M	54	0	-477	0	0	-0	-86	1	0.07	0.00	0.17
1N	54	0	-452	0	0	-0	-77	1	0.07	0.00	0.15
1O	54	0	-477	0	0	-0	-86	1	0.07	0.00	0.17
1P	54	0	-452	0	0	-0	-77	1	0.07	0.00	0.15
2	54	0	-691	0	0	-0	-122	1	0.10	0.00	0.24

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-83	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-80	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-83	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-80	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-86	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-77	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-86	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-77	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 78 NI 153 NF 151 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-0	238	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1B	0	-0	243	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1C	0	-0	238	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1D	0	-0	243	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1E	0	0	238	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1F	0	0	243	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1G	0	0	238	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1H	0	0	243	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1I	0	-0	234	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1J	0	-0	247	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1K	0	-0	234	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1L	0	-0	247	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1M	0	0	234	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1N	0	0	247	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1O	0	0	234	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1P	0	0	247	0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
2	0	-0	360	0	0	0	-15	1	0.05	0.00	0.03	
1A	25	-0	-31	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	-26	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	-31	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	-26	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	-31	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	-26	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	-31	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	-26	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	-35	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.03	
1J	25	-0	-22	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	-35	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.03	
1L	25	-0	-22	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	-35	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.03	
1N	25	0	-22	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	-35	0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.03	
1P	25	0	-22	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	-0	-43	0	0	0	26	1	0.01	0.00	0.05	
1A	50	-0	-324	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1B	50	-0	-319	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1C	50	-0	-324	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1D	50	-0	-319	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1E	50	0	-324	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1F	50	0	-319	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05	

1G	50	0	-324	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1H	50	0	-319	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1I	50	-0	-328	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1J	50	-0	-315	0	0	-0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1K	50	-0	-328	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1L	50	-0	-315	0	0	-0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1M	50	0	-328	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1N	50	0	-315	0	0	-0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1O	50	0	-328	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1P	50	0	-315	0	0	-0	-25	1	0.05	0.00	0.05
2	50	-0	-477	0	0	-0	-39	1	0.07	0.00	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 79 NI 165 NF 137 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	436	-0	0	-0	-79	1	0.06	0.00	0.16	
1B	0	-0	445	-0	0	-0	-82	1	0.06	0.00	0.16	
1C	0	-0	436	-0	0	-0	-79	1	0.06	0.00	0.16	
1D	0	-0	445	-0	0	-0	-82	1	0.06	0.00	0.16	
1E	0	0	436	-0	0	-0	-79	1	0.06	0.00	0.16	
1F	0	0	445	-0	0	-0	-82	1	0.06	0.00	0.16	
1G	0	0	436	-0	0	-0	-79	1	0.06	0.00	0.16	
1H	0	0	445	-0	0	-0	-82	1	0.06	0.00	0.16	
1I	0	-0	430	-0	0	-0	-78	1	0.06	0.00	0.15	
1J	0	-0	450	-0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17	
1K	0	-0	430	-0	0	-0	-78	1	0.06	0.00	0.15	
1L	0	-0	450	-0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17	
1M	0	0	430	-0	0	-0	-78	1	0.06	0.00	0.15	
1N	0	0	450	-0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17	
1O	0	0	430	-0	0	-0	-78	1	0.06	0.00	0.15	
1P	0	0	450	-0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.17	
2	0	0	658	-0	0	-0	-120	1	0.10	0.00	0.24	
1A	27	-0	147	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1B	27	-0	156	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	27	-0	147	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1D	27	-0	156	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	27	0	147	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1F	27	0	156	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	27	0	147	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1H	27	0	156	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	27	-0	141	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1J	27	-0	161	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	27	-0	141	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1L	27	-0	161	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	27	0	141	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1N	27	0	161	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	27	0	141	-0	0	-0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1P	27	0	161	-0	0	-0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
2	27	0	224	-0	0	-0	-1	1	0.03	0.00	0.00	
1A	54	-0	-168	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	54	-0	-159	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	54	-0	-168	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	54	-0	-159	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	54	0	-168	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1F	54	0	-159	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	54	0	-168	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1H	54	0	-159	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	54	-0	-174	-0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	
1J	54	-0	-154	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	54	-0	-174	-0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	
1L	54	-0	-154	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	54	0	-174	-0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	
1N	54	0	-154	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	54	0	-174	-0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	
1P	54	0	-154	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
2	54	0	-243	-0	0	0	-2	1	0.04	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-79	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-82	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-79	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-82	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-78	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-83	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-78	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-83	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 80 NI 137 NF 139 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	-0	298	-0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1B	0	-0	302	-0	0	-0	-27	1	0.04	0.00	0.05	
1C	0	-0	298	-0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1D	0	-0	302	-0	0	-0	-27	1	0.04	0.00	0.05	
1E	0	0	298	-0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1F	0	0	302	-0	0	-0	-27	1	0.04	0.00	0.05	
1G	0	0	298	-0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1H	0	0	302	-0	0	-0	-27	1	0.04	0.00	0.05	
1I	0	-0	296	-0	0	-0	-23	1	0.04	0.00	0.05	
1J	0	-0	304	-0	0	-0	-29	1	0.04	0.00	0.06	
1K	0	-0	296	-0	0	-0	-23	1	0.04	0.00	0.05	
1L	0	-0	304	-0	0	-0	-29	1	0.04	0.00	0.06	
1M	0	0	296	-0	0	-0	-23	1	0.04	0.00	0.05	
1N	0	0	304	-0	0	-0	-29	1	0.04	0.00	0.06	
1O	0	0	296	-0	0	-0	-23	1	0.04	0.00	0.05	
1P	0	0	304	-0	0	-0	-29	1	0.04	0.00	0.06	
2	0	-0	449	-0	0	-0	-39	1	0.06	0.00	0.08	
1A	25	-0	29	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	33	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	29	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	33	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	29	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	33	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	29	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	33	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	27	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1J	25	-0	35	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1K	25	-0	27	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1L	25	-0	35	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1M	25	0	27	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1N	25	0	35	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1O	25	0	27	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1P	25	0	35	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
2	25	-0	45	-0	0	0	24	1	0.01	0.00	0.05	
1A	50	-0	-264	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1B	50	-0	-261	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1C	50	-0	-264	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1D	50	-0	-261	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1E	50	0	-264	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1F	50	0	-261	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1G	50	0	-264	-0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1H	50	0	-261	-0	0	0	-12	1	0.04	0.00	0.02	
1I	50	-0	-266	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1J	50	-0	-259	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1K	50	-0	-266	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1L	50	-0	-259	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1M	50	0	-266	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1N	50	0	-259	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
1O	50	0	-266	-0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	
1P	50	0	-259	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03	
2	50	-0	-389	-0	0	0	-19	1	0.06	0.00	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1K	-0	0	-23	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 81 NI 136 NF 134 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	106	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	116	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	106	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	116	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	106	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	116	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	106	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	116	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	109	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	113	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	109	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	113	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	109	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	113	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	109	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	113	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	0	166	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1A	25	-0	-29	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1B	25	-0	-19	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1C	25	-0	-29	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1D	25	-0	-19	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1E	25	0	-29	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1F	25	0	-19	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1G	25	0	-29	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1H	25	0	-19	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1I	25	-0	-26	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1J	25	-0	-22	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1K	25	-0	-26	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1L	25	-0	-22	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1M	25	0	-26	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1N	25	0	-22	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1O	25	0	-26	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1P	25	0	-22	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
2	25	0	-36	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1A	50	-0	-176	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1B	50	-0	-166	0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1C	50	-0	-176	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1D	50	-0	-166	0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1E	50	0	-176	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1F	50	0	-166	0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1G	50	0	-176	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1H	50	0	-166	0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1I	50	-0	-173	0	0	-0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1J	50	-0	-169	0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1K	50	-0	-173	0	0	-0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1L	50	-0	-169	0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1M	50	0	-173	0	0	-0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1N	50	0	-169	0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1O	50	0	-173	0	0	-0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1P	50	0	-169	0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
2	50	0	-254	0	0	-0	-19	1	0.04	0.00	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 82 NI 108 NF 136 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	94	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03
1B	0	-0	111	0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1C	0	-0	94	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03
1D	0	-0	111	0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1E	0	0	94	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03
1F	0	0	111	0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1G	0	0	94	0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03
1H	0	0	111	0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1I	0	-0	99	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1J	0	-0	106	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01
1K	0	-0	99	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1L	0	-0	106	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01
1M	0	0	99	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1N	0	0	106	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01
1O	0	0	99	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1P	0	0	106	0	0	0	7	1	0.02	0.00	0.01
2	0	0	154	0	0	0	14	1	0.02	0.00	0.03

1A	27	-0	-51	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1B	27	-0	-34	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1C	27	-0	-51	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1D	27	-0	-34	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1E	27	0	-51	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1F	27	0	-34	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1G	27	0	-51	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1H	27	0	-34	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1I	27	-0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1J	27	-0	-39	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1K	27	-0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1L	27	-0	-39	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1M	27	0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1N	27	0	-39	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1O	27	0	-46	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1P	27	0	-39	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
2	27	0	-63	0	0	0	26	1	0.01	0.00	0.05

1A	54	-0	-209	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1B	54	-0	-192	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1C	54	-0	-209	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1D	54	-0	-192	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1E	54	0	-209	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1F	54	0	-192	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1G	54	0	-209	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1H	54	0	-192	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1I	54	-0	-204	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1J	54	-0	-197	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1K	54	-0	-204	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1L	54	-0	-197	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1M	54	0	-204	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1N	54	0	-197	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1O	54	0	-204	0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03
1P	54	0	-197	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
2	54	0	-297	0	0	-0	-22	1	0.04	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	16	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	20	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	16	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	17	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	17	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 83 NI 120 NF 122 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	135	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	137	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	135	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	137	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	135	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	137	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	135	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	137	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	135	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	137	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	135	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	137	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	135	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	

1N	0	0	137	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1O	0	0	135	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	137	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
2	0	0	203	0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01
1A	25	-0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1B	25	-0	2	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1C	25	-0	-1	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1D	25	-0	2	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1E	25	0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1F	25	0	2	0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1G	25	0	-1	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1H	25	0	2	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1I	25	-0	0	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1J	25	-0	2	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1K	25	-0	0	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1L	25	-0	2	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1M	25	0	0	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1N	25	0	2	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1O	25	0	0	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1P	25	0	2	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
2	25	0	1	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1A	50	-0	-148	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1B	50	-0	-145	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1C	50	-0	-148	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1D	50	-0	-145	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1E	50	0	-148	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1F	50	0	-145	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1G	50	0	-148	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1H	50	0	-145	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1I	50	-0	-147	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1J	50	-0	-146	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1K	50	-0	-147	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1L	50	-0	-146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1M	50	0	-147	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1N	50	0	-146	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1O	50	0	-147	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1P	50	0	-146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
2	50	0	-217	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 84 NI 122 NF 108 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	157	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	165	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	157	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	165	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	157	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	165	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	157	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	165	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	159	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	163	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	159	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	163	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	159	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	163	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	159	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	163	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	-0	240	-0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1A	27	-0	12	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1B	27	-0	20	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	27	-0	12	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1D	27	-0	20	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	27	0	12	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1F	27	0	20	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	27	0	12	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1H	27	0	20	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	27	-0	14	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	

1J	27	-0	18	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1K	27	-0	14	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1L	27	-0	18	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1M	27	0	14	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1N	27	0	18	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1O	27	0	14	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1P	27	0	18	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
2	27	-0	23	-0	0	0	27	1	0.00	0.00	0.05
1A	54	-0	-146	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1B	54	-0	-138	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1C	54	-0	-146	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1D	54	-0	-138	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1E	54	0	-146	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1F	54	0	-138	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1G	54	0	-146	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1H	54	0	-138	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1I	54	-0	-144	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1J	54	-0	-140	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1K	54	-0	-144	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1L	54	-0	-140	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1M	54	0	-144	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1N	54	0	-140	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1O	54	0	-144	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1P	54	0	-140	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
2	54	-0	-211	-0	0	0	3	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	21	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	16	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	21	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	16	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	17	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	19	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	17	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	27	1	0.9838	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 85 NI 118 NF 120 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	152	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	152	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	152	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	146	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	152	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	147	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	150	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	147	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	150	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	147	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	150	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	147	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	150	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	0	222	-0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1A	25	-0	10	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	17	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	10	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	17	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	10	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	17	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	10	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	17	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	12	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	12	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	12	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	12	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	15	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	0	20	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1A	50	-0	-137	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	50	-0	-130	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1C	50	-0	-137	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	50	-0	-130	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	

1E	50	0	-137	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1F	50	0	-130	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1G	50	0	-137	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1H	50	0	-130	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1I	50	-0	-135	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1J	50	-0	-132	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1K	50	-0	-135	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1L	50	-0	-132	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1M	50	0	-135	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1N	50	0	-132	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1O	50	0	-135	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1P	50	0	-132	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
2	50	0	-198	-0	0	0	0	1	0.03	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 86 NI 116 NF 118 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN	----- daN	----- daN	----- daN*m	----- daN*m	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN	
1A	0	-0	151	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	-0	160	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1C	0	-0	151	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	-0	160	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1E	0	0	151	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	0	160	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1G	0	0	151	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	0	160	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1I	0	-0	154	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	-0	157	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1K	0	-0	154	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1L	0	-0	157	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1M	0	0	154	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1N	0	0	157	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1O	0	0	154	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1P	0	0	157	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
2	0	0	232	-0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1A	25	-0	16	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1B	25	-0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	16	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1D	25	-0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	16	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1F	25	0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	16	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1H	25	0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	19	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	22	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	19	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	22	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	19	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	22	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	19	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	22	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	0	30	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1A	50	-0	-131	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	50	-0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	50	-0	-131	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	50	-0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	50	0	-131	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	50	0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	50	0	-131	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	50	0	-122	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	50	-0	-128	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	50	-0	-125	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1K	50	-0	-128	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	50	-0	-125	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1M	50	0	-128	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	50	0	-125	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1O	50	0	-128	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	50	0	-125	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
2	50	0	-188	-0	0	0	2	1	0.03	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 87 NI 114 NF 116 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN				daN*m						
1A	0	-0	157	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	-0	167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1C	0	-0	157	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	-0	167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1E	0	0	157	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	0	167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1G	0	0	157	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	0	167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1I	0	-0	160	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	-0	165	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1K	0	-0	160	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1L	0	-0	165	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1M	0	0	160	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1N	0	0	165	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1O	0	0	160	-0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1P	0	0	165	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
2	0	0	242	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1A	25	-0	22	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1B	25	-0	32	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1C	25	-0	22	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1D	25	-0	32	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1E	25	0	22	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1F	25	0	32	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1G	25	0	22	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1H	25	0	32	-0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1I	25	-0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1J	25	-0	29	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	25	-0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1L	25	-0	29	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	25	0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1N	25	0	29	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1O	25	0	25	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1P	25	0	29	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
2	25	0	40	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1A	50	-0	-125	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1B	50	-0	-115	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1C	50	-0	-125	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1D	50	-0	-115	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1E	50	0	-125	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1F	50	0	-115	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1G	50	0	-125	-0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1H	50	0	-115	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1I	50	-0	-122	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	50	-0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1K	50	-0	-122	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	50	-0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1M	50	0	-122	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	50	0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1O	50	0	-122	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	50	0	-118	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
2	50	0	-178	-0	0	0	3	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	12	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	15	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1J	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 88
NI 112
NF 114
Lungh. 50.0 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	daN			daN*m							
	cm											
1A	0	-0	163	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1B	0	-0	175	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-0	163	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1D	0	-0	175	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	0	163	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1F	0	0	175	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	0	163	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1H	0	0	175	-0	0	-0	-14	1	0.03	0.00	0.03	
1I	0	-0	167	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1J	0	-0	172	-0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1K	0	-0	167	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1L	0	-0	172	-0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1M	0	0	167	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1N	0	0	172	-0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
1O	0	0	167	-0	0	-0	-13	1	0.02	0.00	0.03	
1P	0	0	172	-0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03	
2	0	-0	252	-0	0	-0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1A	25	-0	28	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1B	25	-0	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1C	25	-0	28	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1D	25	-0	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1E	25	0	28	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1F	25	0	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1G	25	0	28	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1H	25	0	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1I	25	-0	32	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1J	25	-0	37	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1K	25	-0	32	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1L	25	-0	37	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1M	25	0	32	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1N	25	0	37	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1O	25	0	32	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1P	25	0	37	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
2	25	-0	50	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1A	50	-0	-119	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1B	50	-0	-107	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1C	50	-0	-119	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1D	50	-0	-107	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1E	50	0	-119	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1F	50	0	-107	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1G	50	0	-119	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1H	50	0	-107	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1I	50	-0	-115	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	50	-0	-110	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1K	50	-0	-115	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	50	-0	-110	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1M	50	0	-115	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	50	0	-110	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1O	50	0	-115	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	50	0	-110	-0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
2	50	-0	-168	-0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-13	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 89
NI 110
NF 112
Lungh. 50.0 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	cm	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	

1A	0	-0	177	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1B	0	-0	192	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1C	0	-0	177	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1D	0	-0	192	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1E	0	0	177	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1F	0	0	192	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1G	0	0	177	-0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1H	0	0	192	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1I	0	-0	181	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04
1J	0	-0	187	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1K	0	-0	181	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04
1L	0	-0	187	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1M	0	0	181	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04
1N	0	0	187	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1O	0	0	181	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04
1P	0	0	187	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
2	0	0	275	-0	0	-0	-30	1	0.04	0.00	0.06

1A	50	-0	-105	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1B	50	-0	-90	-0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01
1C	50	-0	-105	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1D	50	-0	-90	-0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01
1E	50	0	-105	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1F	50	0	-90	-0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01
1G	50	0	-105	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1H	50	0	-90	-0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01
1I	50	-0	-101	-0	0	0	2	1	0.01	0.00	0.00
1J	50	-0	-95	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1K	50	-0	-101	-0	0	0	2	1	0.01	0.00	0.00
1L	50	-0	-95	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1M	50	0	-101	-0	0	0	2	1	0.01	0.00	0.00
1N	50	0	-95	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
1O	50	0	-101	-0	0	0	2	1	0.01	0.00	0.00
1P	50	0	-95	-0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01
2	50	0	-145	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

1A	0	-0	114	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1B	0	-0	132	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1C	0	-0	114	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1D	0	-0	132	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1E	0	0	114	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1F	0	0	132	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1G	0	0	114	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1H	0	0	132	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1I	0	-0	115	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1J	0	-0	131	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1K	0	-0	115	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1L	0	-0	131	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01

1M	0	0	115	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1N	0	0	131	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1O	0	0	115	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	131	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
2	0	0	184	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1A	25	-0	-21	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1B	25	-0	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1C	25	-0	-21	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1D	25	-0	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1E	25	0	-21	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1F	25	0	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1G	25	0	-21	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1H	25	0	-3	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1I	25	-0	-20	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1J	25	-0	-4	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1K	25	-0	-20	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1L	25	-0	-4	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1M	25	0	-20	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1N	25	0	-4	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1O	25	0	-20	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1P	25	0	-4	0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
2	25	0	-18	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1A	50	-0	-168	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1B	50	-0	-150	0	0	-0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1C	50	-0	-168	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1D	50	-0	-150	0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1E	50	0	-168	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1F	50	0	-150	0	0	-0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1G	50	0	-168	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1H	50	0	-150	0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1I	50	-0	-167	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1J	50	-0	-151	0	0	-0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1K	50	-0	-167	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1L	50	-0	-151	0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1M	50	0	-167	0	0	-0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1N	50	0	-151	0	0	-0	-10	1	0.02	0.00	0.02
1O	50	0	-167	0	0	0	-14	1	0.02	0.00	0.03
1P	50	0	-151	0	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02
2	50	0	-236	0	0	0	-18	1	0.03	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-10	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-10	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-10	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-14	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-10	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 91 NI 134 NF 132 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	91	0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-0	105	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	91	0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-0	105	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	91	0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	0	105	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	91	0	0	0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	0	105	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	95	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1J	0	-0	101	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-0	95	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1L	0	-0	101	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	0	95	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1N	0	0	101	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	0	95	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1P	0	0	101	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	0	147	0	0	0	4	1	0.02	0.00	0.01	
1A	25	-0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1B	25	-0	-30	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1C	25	-0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1D	25	-0	-30	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1E	25	0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1F	25	0	-30	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1G	25	0	-44	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1H	25	0	-30	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	

1I	25	-0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1J	25	-0	-34	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1K	25	-0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1L	25	-0	-34	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1M	25	0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1N	25	0	-34	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1O	25	0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1P	25	0	-34	0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
2	25	0	-55	0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03
1A	50	-0	-191	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
1B	50	-0	-177	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1C	50	-0	-191	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
1D	50	-0	-177	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1E	50	0	-191	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
1F	50	0	-177	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1G	50	0	-191	0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04
1H	50	0	-177	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1I	50	-0	-187	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1J	50	-0	-181	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1K	50	-0	-187	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1L	50	-0	-181	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1M	50	0	-187	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1N	50	0	-181	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1O	50	0	-187	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1P	50	0	-181	0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
2	50	0	-273	0	0	-0	-25	1	0.04	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-18	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-16	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-17	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 92 NI 132 NF 130 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	85	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-0	101	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1C	0	-0	85	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-0	101	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1E	0	0	85	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	0	101	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1G	0	0	85	0	0	0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	0	101	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1I	0	-0	90	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1J	0	-0	96	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-0	90	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1L	0	-0	96	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	0	90	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1N	0	0	96	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	0	90	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1P	0	0	96	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	0	140	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1A	25	-0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1B	25	-0	-34	0	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1C	25	-0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1D	25	-0	-34	0	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1E	25	0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1F	25	0	-34	0	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1G	25	0	-50	0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1H	25	0	-34	0	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1I	25	-0	-45	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1J	25	-0	-39	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1K	25	-0	-45	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1L	25	-0	-39	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1M	25	0	-45	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1N	25	0	-39	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1O	25	0	-45	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1P	25	0	-39	0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
2	25	0	-63	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1A	50	-0	-197	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1B	50	-0	-181	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	
1C	50	-0	-197	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1D	50	-0	-181	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04	

1E	50	0	-197	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1F	50	0	-181	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1G	50	0	-197	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1H	50	0	-181	0	0	-0	-19	1	0.03	0.00	0.04
1I	50	-0	-192	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1J	50	-0	-186	0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04
1K	50	-0	-192	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1L	50	-0	-186	0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04
1M	50	0	-192	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1N	50	0	-186	0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04
1O	50	0	-192	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1P	50	0	-186	0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04
2	50	0	-280	0	0	-0	-30	1	0.04	0.00	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-19	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-21	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-20	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 93 NI 130 NF 128 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN			----- daN*m			-----	-----			
1A	0	-0	79	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1B	0	-0	96	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1C	0	-0	79	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1D	0	-0	96	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1E	0	0	79	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1F	0	0	96	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1G	0	0	79	0	0	0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1H	0	0	96	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1I	0	-0	84	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-0	91	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-0	84	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-0	91	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	0	84	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	0	91	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	0	84	0	0	0	1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	0	91	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	0	132	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1A	25	-0	-56	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1B	25	-0	-39	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1C	25	-0	-56	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1D	25	-0	-39	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1E	25	0	-56	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1F	25	0	-39	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1G	25	0	-56	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1H	25	0	-39	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1I	25	-0	-51	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1J	25	-0	-44	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1K	25	-0	-51	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1L	25	-0	-44	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1M	25	0	-51	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1N	25	0	-44	0	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1O	25	0	-51	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1P	25	0	-44	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01	
2	25	0	-71	0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1A	50	-0	-203	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1B	50	-0	-186	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1C	50	-0	-203	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1D	50	-0	-186	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1E	50	0	-203	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1F	50	0	-186	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1G	50	0	-203	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1H	50	0	-186	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1I	50	-0	-198	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1J	50	-0	-191	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1K	50	-0	-198	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1L	50	-0	-191	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1M	50	0	-198	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1N	50	0	-191	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1O	50	0	-198	0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1P	50	0	-191	0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
2	50	0	-288	0	0	-0	-36	1	0.04	0.00	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-22	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-25	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-24	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 94 NI 128 NF 126 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-0	74	0	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1B	0	-0	92	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-0	74	0	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1D	0	-0	92	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	0	74	0	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1F	0	0	92	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	0	74	0	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1H	0	0	92	0	0	0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-0	79	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-0	87	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1K	0	-0	79	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-0	87	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1M	0	0	79	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	0	87	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1O	0	0	79	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	0	87	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
2	0	0	125	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1A	25	-0	-61	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1B	25	-0	-43	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1C	25	-0	-61	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1D	25	-0	-43	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1E	25	0	-61	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1F	25	0	-43	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1G	25	0	-61	0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1H	25	0	-43	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1I	25	-0	-56	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1J	25	-0	-48	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1K	25	-0	-56	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1L	25	-0	-48	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1M	25	0	-56	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1N	25	0	-48	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1O	25	0	-56	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
1P	25	0	-48	0	0	-0	3	1	0.01	0.00	0.01	
2	25	0	-77	0	0	-0	4	1	0.01	0.00	0.01	
1A	50	-0	-208	0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1B	50	-0	-190	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1C	50	-0	-208	0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1D	50	-0	-190	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1E	50	0	-208	0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1F	50	0	-190	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1G	50	0	-208	0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1H	50	0	-190	0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1I	50	-0	-203	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1J	50	-0	-195	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1K	50	-0	-203	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1L	50	-0	-195	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1M	50	0	-203	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1N	50	0	-195	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1O	50	0	-203	0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1P	50	0	-195	0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
2	50	0	-295	0	0	-0	-42	1	0.04	0.00	0.08	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-31	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-31	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-26	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1J	-0	-0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	-29	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	-27	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 95 NI 126 NF 124 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	cm	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	
<hr/>												
1A	0	-0	62	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1B	0	-0	82	0	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1C	0	-0	62	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1D	0	-0	82	0	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1E	0	0	62	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1F	0	0	82	0	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1G	0	0	62	0	0	0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1H	0	0	82	0	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1I	0	-0	68	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1J	0	-0	76	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1K	0	-0	68	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1L	0	-0	76	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1M	0	0	68	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1N	0	0	76	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1O	0	0	68	0	0	0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1P	0	0	76	0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01	
2	0	0	109	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
<hr/>												
1A	25	-0	-73	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1B	25	-0	-53	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1C	25	-0	-73	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1D	25	-0	-53	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1E	25	0	-73	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1F	25	0	-53	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1G	25	0	-73	0	0	-0	-3	1	0.01	0.00	0.01	
1H	25	0	-53	0	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1I	25	-0	-67	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1J	25	-0	-59	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1K	25	-0	-67	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1L	25	-0	-59	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1M	25	0	-67	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1N	25	0	-59	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
1O	25	0	-67	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
1P	25	0	-59	0	0	-0	-1	1	0.01	0.00	0.00	
2	25	0	-93	0	0	-0	-2	1	0.01	0.00	0.00	
<hr/>												
1A	50	-0	-220	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1B	50	-0	-200	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1C	50	-0	-220	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1D	50	-0	-200	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1E	50	0	-220	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1F	50	0	-200	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1G	50	0	-220	0	0	-0	-39	1	0.03	0.00	0.08	
1H	50	0	-200	0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1I	50	-0	-214	0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1J	50	-0	-206	0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	
1K	50	-0	-214	0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1L	50	-0	-206	0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	
1M	50	0	-214	0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1N	50	0	-206	0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	
1O	50	0	-214	0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1P	50	0	-206	0	0	-0	-34	1	0.03	0.00	0.07	
2	50	0	-311	0	0	-0	-53	1	0.05	0.00	0.10	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
<hr/>													
1A	-0	-0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-39	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-32	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-37	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-37	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-34	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 96 NI 124 NF 22 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----	-----	-----	
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	50	0	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1B	0	-0	75	0	0	0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1C	0	-0	50	0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1D	0	-0	75	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1E	0	0	50	0	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1F	0	0	75	0	0	0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1G	0	0	50	0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1H	0	0	75	0	0	-0	-15	1	0.01	0.00	0.03
1I	0	-0	54	0	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1J	0	-0	71	0	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1K	0	-0	54	0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1L	0	-0	71	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1M	0	0	54	0	0	0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1N	0	0	71	0	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1O	0	0	54	0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02
1P	0	0	71	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03
2	0	0	94	0	0	-0	-19	1	0.01	0.00	0.04

1A	25	-0	-85	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03
1B	25	-0	-60	0	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02
1C	25	-0	-85	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03
1D	25	-0	-60	0	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02
1E	25	0	-85	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03
1F	25	0	-60	0	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02
1G	25	0	-85	0	0	-0	-16	1	0.01	0.00	0.03
1H	25	0	-60	0	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02
1I	25	-0	-81	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1J	25	-0	-64	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03
1K	25	-0	-81	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1L	25	-0	-64	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03
1M	25	0	-81	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1N	25	0	-64	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03
1O	25	0	-81	0	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1P	25	0	-64	0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03
2	25	0	-108	0	0	-0	-20	1	0.02	0.00	0.04

1A	50	-0	-232	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1B	50	-0	-207	0	0	-0	-44	1	0.03	0.00	0.09
1C	50	-0	-232	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1D	50	-0	-207	0	0	-0	-44	1	0.03	0.00	0.09
1E	50	0	-232	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1F	50	0	-207	0	0	-0	-44	1	0.03	0.00	0.09
1G	50	0	-232	0	0	-0	-56	1	0.03	0.00	0.11
1H	50	0	-207	0	0	-0	-44	1	0.03	0.00	0.09
1I	50	-0	-228	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
1J	50	-0	-211	0	0	-0	-47	1	0.03	0.00	0.09
1K	50	-0	-228	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
1L	50	-0	-211	0	0	-0	-47	1	0.03	0.00	0.09
1M	50	0	-228	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
1N	50	0	-211	0	0	-0	-47	1	0.03	0.00	0.09
1O	50	0	-228	0	0	-0	-53	1	0.03	0.00	0.11
1P	50	0	-211	0	0	-0	-47	1	0.03	0.00	0.09
2	50	0	-326	0	0	-0	-74	1	0.05	0.00	0.15

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-56	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-44	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-56	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-44	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-53	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-47	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-53	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-47	1	0.9881	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 97 NI 90 NF 104 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	163	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	-0	178	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-0	163	-0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	-0	178	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	0	163	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	0	178	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	0	163	-0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	0	178	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1I	0	-0	164	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	-0	177	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	164	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1L	0	-0	177	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	164	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02	

1N	0	0	177	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1O	0	0	164	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02
1P	0	0	177	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
2	0	-0	254	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1A	29	-0	4	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1B	29	-0	19	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1C	29	-0	4	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1D	29	-0	19	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1E	29	0	4	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1F	29	0	19	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1G	29	0	4	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1H	29	0	19	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1I	29	-0	5	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1J	29	-0	18	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1K	29	-0	5	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1L	29	-0	18	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1M	29	0	5	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1N	29	0	18	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1O	29	0	5	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1P	29	0	18	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
2	29	-0	17	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1A	58	-0	-168	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1B	58	-0	-153	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1C	58	-0	-168	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1D	58	-0	-153	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1E	58	0	-168	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1F	58	0	-153	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1G	58	0	-168	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1H	58	0	-153	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1I	58	-0	-167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1J	58	-0	-154	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1K	58	-0	-167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1L	58	-0	-154	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1M	58	0	-167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1N	58	0	-154	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1O	58	0	-167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1P	58	0	-154	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
2	58	-0	-238	-0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	13	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	13	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	13	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	13	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-21	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 98 NI 92 NF 90 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	107	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	120	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	107	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	120	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	107	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	120	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	107	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	120	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	111	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	116	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	111	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	116	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	111	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	116	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	111	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	116	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	-0	171	0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1A	28	-0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1B	28	-0	-32	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1C	28	-0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1D	28	-0	-32	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1E	28	0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1F	28	0	-32	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1G	28	0	-45	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1H	28	0	-32	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	

1I	28	-0	-41	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1J	28	-0	-36	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1K	28	-0	-41	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1L	28	-0	-36	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1M	28	0	-41	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1N	28	0	-36	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
1O	28	0	-41	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02
1P	28	0	-36	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
2	28	-0	-57	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1A	56	-0	-210	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1B	56	-0	-197	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1C	56	-0	-210	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1D	56	-0	-197	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1E	56	0	-210	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1F	56	0	-197	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1G	56	0	-210	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1H	56	0	-197	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04
1I	56	-0	-206	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1J	56	-0	-201	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1K	56	-0	-206	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1L	56	-0	-201	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1M	56	0	-206	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1N	56	0	-201	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
1O	56	0	-206	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05
1P	56	0	-201	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04
2	56	-0	-302	0	0	-0	-33	1	0.04	0.00	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	-----	-----										
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 99 NI 94 NF 92 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-0	123	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	134	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	123	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	134	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	123	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	134	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	123	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	134	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	131	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	131	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	131	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	126	0	0	0	-0	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	131	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	-0	193	0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00	
1A	28	-0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	-18	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	-18	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1F	28	0	-18	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1H	28	0	-18	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-26	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	-21	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-26	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	-21	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-26	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	-21	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-26	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	-21	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	-0	-35	0	0	0	21	1	0.01	0.00	0.04	
1A	56	-0	-195	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1B	56	-0	-183	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1C	56	-0	-195	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	

1D	56	-0	-183	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1E	56	0	-195	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1F	56	0	-183	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1G	56	0	-195	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1H	56	0	-183	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1I	56	-0	-191	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1J	56	-0	-187	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1K	56	-0	-191	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1L	56	-0	-187	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1M	56	0	-191	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1N	56	0	-187	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1O	56	0	-191	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1P	56	0	-187	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
2	56	-0	-280	0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 100 NI 96 NF 94 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	131	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	140	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	131	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	140	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	131	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	140	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	131	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	140	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	137	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	137	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	137	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	137	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	-0	202	0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1A	28	-0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	-12	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	-12	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	28	0	-12	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	28	0	-12	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	-15	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	-15	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	-15	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	-15	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	-0	-25	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04	
1A	56	-0	-187	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1B	56	-0	-178	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1C	56	-0	-187	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1D	56	-0	-178	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1E	56	0	-187	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1F	56	0	-178	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1G	56	0	-187	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1H	56	0	-178	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	
1I	56	-0	-184	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1J	56	-0	-180	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.02	
1K	56	-0	-184	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1L	56	-0	-180	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.02	
1M	56	0	-184	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1N	56	0	-180	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.02	
1O	56	0	-184	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02	
1P	56	0	-180	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.02	

2 56 -0 -270 0 0 0 -18 1 0.04 0.00 0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 101 NI 98 NF 96 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-0	139	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	146	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	139	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	146	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	139	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	146	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	139	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	146	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	141	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	144	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	141	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	144	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	141	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	144	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	141	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	144	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	-0	213	0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1A	28	-0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	-6	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	-6	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	28	0	-6	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	28	0	-6	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-11	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	-8	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-11	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	-8	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-11	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	-8	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-11	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	-8	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	-0	-15	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1A	56	-0	-179	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1B	56	-0	-172	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1C	56	-0	-179	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1D	56	-0	-172	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1E	56	0	-179	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1F	56	0	-172	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1G	56	0	-179	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1H	56	0	-172	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1I	56	-0	-177	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1J	56	-0	-174	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1K	56	-0	-177	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1L	56	-0	-174	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1M	56	0	-177	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1N	56	0	-174	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1O	56	0	-177	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
1P	56	0	-174	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02	
2	56	-0	-260	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1C -0 0 17 1 0.9812 1.0000 1.0000 -- -- -- -- --
1D -0 0 14 1 0.9812 1.0000 1.0000 -- -- -- -- --
1I -0 0 16 1 0.9812 1.0000 1.0000 -- -- -- -- --
1J -0 0 15 1 0.9812 1.0000 1.0000 -- -- -- -- --
1K -0 0 16 1 0.9812 1.0000 1.0000 -- -- -- -- --
1L -0 0 15 1 0.9812 1.0000 1.0000 -- -- -- -- --
2 -0 0 23 1 0.9812 1.0000 1.0000 -- -- -- -- --

ASTA NUM. 102 NI 103 NF 100 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	138	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	146	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	138	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	146	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	138	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	146	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	138	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	146	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	140	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	144	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	140	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	144	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	140	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	144	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	140	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	144	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	-0	212	0	0	0	-1	1	0.03	0.00	0.00	
1A	28	-0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-14	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1J	28	-0	-8	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1L	28	-0	-8	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1N	28	0	-8	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1P	28	0	-8	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	-0	-15	0	0	0	27	1	0.00	0.00	0.05	
1A	56	-0	-180	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1B	56	-0	-171	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1C	56	-0	-180	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1D	56	-0	-171	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1E	56	0	-180	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1F	56	0	-171	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1G	56	0	-180	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1H	56	0	-171	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1I	56	-0	-178	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1J	56	-0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1K	56	-0	-178	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1L	56	-0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1M	56	0	-178	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1N	56	0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
1O	56	0	-178	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01	
1P	56	0	-174	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02	
2	56	-0	-260	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 103 NI 100 NF 98 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	151	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	154	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1C	0	-0	151	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	154	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1E	0	0	151	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	154	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1G	0	0	151	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	154	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1I	0	-0	152	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	153	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	152	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	153	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	152	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	153	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	152	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	153	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	-0	228	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1A	28	-0	-1	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	2	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-1	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	2	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-1	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	28	0	2	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-1	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	28	0	2	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-0	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-0	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-0	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-0	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	-0	0	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1A	56	-0	-167	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-164	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1C	56	-0	-167	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-164	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1E	56	0	-167	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-164	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1G	56	0	-167	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-164	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1I	56	-0	-166	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-164	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1K	56	-0	-166	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-164	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1M	56	0	-166	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-164	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1O	56	0	-166	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-164	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
2	56	-0	-245	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

1A	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1E	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 104 NI 88 NF 103 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	188	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-0	204	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-0	188	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-0	204	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	0	188	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	0	204	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	0	188	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	

1H	0	0	204	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1I	0	-0	192	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1J	0	-0	199	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1K	0	-0	192	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1L	0	-0	199	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1M	0	0	192	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1N	0	0	199	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
1O	0	0	192	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1P	0	0	199	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03
2	0	-0	292	-0	0	-0	-24	1	0.04	0.00	0.05
1A	28	-0	36	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1B	28	-0	52	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03
1C	28	-0	36	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1D	28	-0	52	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03
1E	28	0	36	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1F	28	0	52	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03
1G	28	0	36	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1H	28	0	52	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03
1I	28	-0	40	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1J	28	-0	47	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03
1K	28	-0	40	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1L	28	-0	47	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03
1M	28	0	40	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1N	28	0	47	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03
1O	28	0	40	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1P	28	0	47	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03
2	28	-0	64	-0	0	0	26	1	0.01	0.00	0.05
1A	56	-0	-130	-0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02
1B	56	-0	-114	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1C	56	-0	-130	-0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02
1D	56	-0	-114	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1E	56	0	-130	-0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02
1F	56	0	-114	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1G	56	0	-130	-0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02
1H	56	0	-114	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1I	56	-0	-125	-0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02
1J	56	-0	-119	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1K	56	-0	-125	-0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02
1L	56	-0	-119	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1M	56	0	-125	-0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02
1N	56	0	-119	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
1O	56	0	-125	-0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02
1P	56	0	-119	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01
2	56	-0	-181	-0	0	0	10	1	0.03	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 105 NI 86 NF 88 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	176	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-0	187	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1C	0	-0	176	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-0	187	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1E	0	0	176	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	0	187	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1G	0	0	176	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1H	0	0	187	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1I	0	-0	180	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1J	0	-0	183	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	180	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1L	0	-0	183	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	180	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1N	0	0	183	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03	
1O	0	0	180	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1P	0	0	183	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.03	
2	0	-0	271	-0	0	-0	-26	1	0.04	0.00	0.05	
1A	28	-0	24	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1B	28	-0	35	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	

1C	28	-0	24	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02
1D	28	-0	35	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03
1E	28	0	24	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02
1F	28	0	35	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03
1G	28	0	24	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02
1H	28	0	35	-0	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03
1I	28	-0	28	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1J	28	-0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1K	28	-0	28	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1L	28	-0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1M	28	0	28	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1N	28	0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1O	28	0	28	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1P	28	0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
2	28	-0	43	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1A	56	-0	-141	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1B	56	-0	-131	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1C	56	-0	-141	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1D	56	-0	-131	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1E	56	0	-141	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1F	56	0	-131	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1G	56	0	-141	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1H	56	0	-131	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1I	56	-0	-138	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1J	56	-0	-134	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1K	56	-0	-138	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1L	56	-0	-134	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1M	56	0	-138	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1N	56	0	-134	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
1O	56	0	-138	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1P	56	0	-134	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00
2	56	-0	-202	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 106 NI 84 NF 86 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	183	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1B	0	-0	198	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.04	
1C	0	-0	183	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1D	0	-0	198	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.04	
1E	0	0	183	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1F	0	0	198	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.04	
1G	0	0	183	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1H	0	0	198	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.04	
1I	0	-0	188	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1J	0	-0	193	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1K	0	-0	188	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1L	0	-0	193	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1M	0	0	188	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1N	0	0	193	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1O	0	0	188	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1P	0	0	193	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
2	0	-0	284	-0	0	-0	-32	1	0.04	0.00	0.06	
1A	28	-0	31	-0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1B	28	-0	46	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1C	28	-0	31	-0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1D	28	-0	46	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1E	28	0	31	-0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1F	28	0	46	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1G	28	0	31	-0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1H	28	0	46	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1I	28	-0	36	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1J	28	-0	41	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1K	28	-0	36	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1L	28	-0	41	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1M	28	0	36	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1N	28	0	41	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1O	28	0	36	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	

1P	28	0	41	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02
2	28	-0	57	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03
1A	56	-0	-134	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1B	56	-0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1C	56	-0	-134	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1D	56	-0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1E	56	0	-134	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1F	56	0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1G	56	0	-134	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1H	56	0	-120	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00
1I	56	-0	-130	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1J	56	-0	-124	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1K	56	-0	-130	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1L	56	-0	-124	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1M	56	0	-130	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1N	56	0	-124	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1O	56	0	-130	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1P	56	0	-124	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
2	56	-0	-189	-0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz -----	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 107 NI 105 NF 78 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	212	-0	0	-0	-46	1	0.03	0.00	0.09	
1B	0	-0	234	-0	0	-0	-57	1	0.03	0.00	0.11	
1C	0	-0	212	-0	0	-0	-46	1	0.03	0.00	0.09	
1D	0	-0	234	-0	0	-0	-57	1	0.03	0.00	0.11	
1E	0	0	212	-0	0	-0	-46	1	0.03	0.00	0.09	
1F	0	0	234	-0	0	-0	-57	1	0.03	0.00	0.11	
1G	0	0	212	-0	0	-0	-46	1	0.03	0.00	0.09	
1H	0	0	234	-0	0	-0	-57	1	0.03	0.00	0.11	
1I	0	-0	217	-0	0	-0	-49	1	0.03	0.00	0.10	
1J	0	-0	230	-0	0	-0	-54	1	0.03	0.00	0.11	
1K	0	-0	217	-0	0	-0	-49	1	0.03	0.00	0.10	
1L	0	-0	230	-0	0	-0	-54	1	0.03	0.00	0.11	
1M	0	0	217	-0	0	-0	-49	1	0.03	0.00	0.10	
1N	0	0	230	-0	0	-0	-54	1	0.03	0.00	0.11	
1O	0	0	217	-0	0	-0	-49	1	0.03	0.00	0.10	
1P	0	0	230	-0	0	-0	-54	1	0.03	0.00	0.11	
2	0	-0	333	-0	0	-0	-76	1	0.05	0.00	0.15	
1A	29	-0	54	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1B	29	-0	76	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1C	29	-0	54	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1D	29	-0	76	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1E	29	0	54	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1F	29	0	76	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1G	29	0	54	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1H	29	0	76	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1I	29	-0	58	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1J	29	-0	71	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1K	29	-0	58	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1L	29	-0	71	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1M	29	0	58	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1N	29	0	71	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1O	29	0	58	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1P	29	0	71	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
2	29	-0	96	-0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1A	58	-0	-118	-0	0	-0	-16	1	0.02	0.00	0.03	
1B	58	-0	-97	-0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1C	58	-0	-118	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03	
1D	58	-0	-97	-0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1E	58	0	-118	-0	0	-0	-16	1	0.02	0.00	0.03	
1F	58	0	-97	-0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1G	58	0	-118	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03	
1H	58	0	-97	-0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03	
1I	58	-0	-114	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03	
1J	58	-0	-101	-0	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03	

1K	58	-0	-114	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03
1L	58	-0	-101	-0	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1M	58	0	-114	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03
1N	58	0	-101	-0	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1O	58	0	-114	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03
1P	58	0	-101	-0	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03
2	58	-0	-160	-0	0	0	-22	1	0.02	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-46	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-57	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-46	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-57	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-49	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-54	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-49	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-54	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-76	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 108 NI 78 NF 80 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	200	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1B	0	-0	219	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08	
1C	0	-0	200	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1D	0	-0	219	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08	
1E	0	0	200	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1F	0	0	219	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08	
1G	0	0	200	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.07	
1H	0	0	219	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08	
1I	0	-0	206	-0	0	-0	-35	1	0.03	0.00	0.07	
1J	0	-0	213	-0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.08	
1K	0	-0	206	-0	0	-0	-35	1	0.03	0.00	0.07	
1L	0	-0	213	-0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.08	
1M	0	0	206	-0	0	-0	-35	1	0.03	0.00	0.07	
1N	0	0	213	-0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.08	
1O	0	0	206	-0	0	-0	-35	1	0.03	0.00	0.07	
1P	0	0	213	-0	0	-0	-38	1	0.03	0.00	0.08	
2	0	0	312	-0	0	-0	-54	1	0.05	0.00	0.11	

1A	28	-0	48	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1B	28	-0	67	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00
1C	28	-0	48	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1D	28	-0	67	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00
1E	28	0	48	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1F	28	0	67	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00
1G	28	0	48	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1H	28	0	67	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00
1I	28	-0	54	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1J	28	-0	61	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1K	28	-0	54	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1L	28	-0	61	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1M	28	0	54	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1N	28	0	61	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1O	28	0	54	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1P	28	0	61	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
2	28	0	84	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00

1A	56	-0	-118	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1B	56	-0	-99	-0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01
1C	56	-0	-118	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1D	56	-0	-99	-0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01
1E	56	0	-118	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1F	56	0	-99	-0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01
1G	56	0	-118	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1H	56	0	-99	-0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01
1I	56	-0	-112	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1J	56	-0	-105	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1K	56	-0	-112	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1L	56	-0	-105	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1M	56	0	-112	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1N	56	0	-105	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1O	56	0	-112	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1P	56	0	-105	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
2	56	0	-161	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	----	----	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

	daN	daN*m										
1A	-0	-0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	-0	-40	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	-0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	-0	-40	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	-0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	-0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 109 NI 80 NF 82 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	192	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1B	0	-0	209	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.06	
1C	0	-0	192	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1D	0	-0	209	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.06	
1E	0	0	192	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1F	0	0	209	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.06	
1G	0	0	192	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1H	0	0	209	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.06	
1I	0	-0	197	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1J	0	-0	204	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1K	0	-0	197	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1L	0	-0	204	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1M	0	0	197	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1N	0	0	204	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
1O	0	0	197	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06	
1P	0	0	204	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06	
2	0	-0	299	-0	0	-0	-44	1	0.04	0.00	0.09	
1A	28	-0	40	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1B	28	-0	57	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1C	28	-0	40	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1D	28	-0	57	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1E	28	0	40	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1F	28	0	57	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1G	28	0	40	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1H	28	0	57	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1I	28	-0	45	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1J	28	-0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1K	28	-0	45	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1L	28	-0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1M	28	0	45	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1N	28	0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1O	28	0	45	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
1P	28	0	52	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01	
2	28	-0	71	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1A	56	-0	-126	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-109	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1C	56	-0	-126	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-109	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1E	56	0	-126	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-109	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1G	56	0	-126	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-109	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1I	56	-0	-121	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-114	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1K	56	-0	-121	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-114	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1M	56	0	-121	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-114	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1O	56	0	-121	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-114	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
2	56	-0	-174	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-44	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 110 NI 82 NF 84 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.3119 0.9658 6.3480 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
cm		daN				daN*m						
<hr/>												
1A	0	-0	188	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1B	0	-0	204	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1C	0	-0	188	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1D	0	-0	204	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1E	0	0	188	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1F	0	0	204	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1G	0	0	188	-0	0	-0	-24	1	0.03	0.00	0.05	
1H	0	0	204	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1I	0	-0	193	-0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1J	0	-0	199	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1K	0	-0	193	-0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1L	0	-0	199	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1M	0	0	193	-0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1N	0	0	199	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1O	0	0	193	-0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1P	0	0	199	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
2	0	-0	292	-0	0	-0	-38	1	0.04	0.00	0.08	
<hr/>												
1A	28	-0	36	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1B	28	-0	52	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1C	28	-0	36	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1D	28	-0	52	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1E	28	0	36	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1F	28	0	52	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1G	28	0	36	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1H	28	0	52	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1I	28	-0	41	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1J	28	-0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1K	28	-0	41	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1L	28	-0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1M	28	0	41	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1N	28	0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1O	28	0	41	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1P	28	0	47	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
2	28	-0	64	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
<hr/>												
1A	56	-0	-130	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-114	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	56	-0	-130	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-114	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	56	0	-130	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-114	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	56	0	-130	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-114	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	56	-0	-125	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-119	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	56	-0	-125	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-119	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	56	0	-125	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-119	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	56	0	-125	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-119	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
2	56	-0	-181	-0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
daN		daN*m											
<hr/>													
1A	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 111 NI 62 NF 76 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--	--
cm		daN				daN*m						
<hr/>												
1A	0	-0	319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1B	0	-0	323	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	

1C	0	-0	319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1D	0	-0	323	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1E	0	0	319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1F	0	0	323	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1G	0	0	319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1H	0	0	323	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1I	0	-0	319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1J	0	-0	323	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1K	0	-0	319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1L	0	-0	323	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1M	0	0	319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1N	0	0	323	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1O	0	0	319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1P	0	0	323	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
2	0	0	480	-0	0	0	-39	1	0.07	0.00	0.08
1A	29	-0	5	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1B	29	-0	9	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04
1C	29	-0	5	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1D	29	-0	9	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04
1E	29	0	5	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1F	29	0	9	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04
1G	29	0	5	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1H	29	0	9	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.04
1I	29	-0	6	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1J	29	-0	9	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1K	29	-0	6	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1L	29	-0	9	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1M	29	0	6	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1N	29	0	9	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1O	29	0	6	-0	0	0	24	1	0.00	0.00	0.05
1P	29	0	9	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
2	29	0	10	-0	0	0	34	1	0.00	0.00	0.07
1A	58	-0	-336	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1B	58	-0	-333	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1C	58	-0	-336	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1D	58	-0	-333	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1E	58	0	-336	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1F	58	0	-333	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1G	58	0	-336	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1H	58	0	-333	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1I	58	-0	-336	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1J	58	-0	-333	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1K	58	-0	-336	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1L	58	-0	-333	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1M	58	0	-336	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1N	58	0	-333	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
1O	58	0	-336	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1P	58	0	-333	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05
2	58	0	-497	-0	0	0	-36	1	0.07	0.00	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-25	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-27	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-25	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-27	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-25	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-27	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-25	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-27	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 112 NI 64 NF 62 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy	Fz	Mx ----- daN*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	262	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1B	0	-0	267	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1C	0	-0	262	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1D	0	-0	267	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1E	0	0	262	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1F	0	0	267	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1G	0	0	262	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1H	0	0	267	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1I	0	-0	261	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1J	0	-0	268	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1K	0	-0	261	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1L	0	-0	268	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1M	0	0	261	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1N	0	0	268	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1O	0	0	261	0	0	0	-13	1	0.04	0.00	0.03	
1P	0	0	268	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	

2	0	-0	396	0	0	0	-21	1	0.06	0.00	0.04
1A	28	-0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1B	28	-0	-34	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1C	28	-0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1D	28	-0	-34	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1E	28	0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1F	28	0	-34	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1G	28	0	-39	0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04
1H	28	0	-34	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1I	28	-0	-40	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1J	28	-0	-33	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1K	28	-0	-40	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1L	28	-0	-33	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1M	28	0	-40	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1N	28	0	-33	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1O	28	0	-40	0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04
1P	28	0	-33	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
2	28	-0	-55	0	0	0	28	1	0.01	0.00	0.06
1A	56	-0	-367	0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.08
1B	56	-0	-362	0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07
1C	56	-0	-367	0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.08
1D	56	-0	-362	0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07
1E	56	0	-367	0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.08
1F	56	0	-362	0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07
1G	56	0	-367	0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.08
1H	56	0	-362	0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07
1I	56	-0	-369	0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07
1J	56	-0	-361	0	0	-0	-39	1	0.05	0.00	0.08
1K	56	-0	-369	0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07
1L	56	-0	-361	0	0	-0	-39	1	0.05	0.00	0.08
1M	56	0	-369	0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07
1N	56	0	-361	0	0	-0	-39	1	0.05	0.00	0.08
1O	56	0	-369	0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07
1P	56	0	-361	0	0	-0	-39	1	0.05	0.00	0.08
2	56	-0	-542	0	0	-0	-55	1	0.08	0.00	0.11

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-36	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-36	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-39	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-39	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-55	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 113 NI 66 NF 64 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN	----- daN	----- daN	----- daN*m	----- daN*m	----- daN	-----	-----	-----	-----	
1A	0	-0	290	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1B	0	-0	293	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1C	0	-0	290	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1D	0	-0	293	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1E	0	0	290	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1F	0	0	293	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1G	0	0	290	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1H	0	0	293	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1I	0	-0	289	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1J	0	-0	295	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1K	0	-0	289	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1L	0	-0	295	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1M	0	0	289	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1N	0	0	295	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1O	0	0	289	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1P	0	0	295	0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
2	0	-0	437	0	0	0	-27	1	0.06	0.00	0.05	
1A	28	-0	-11	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	-8	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1C	28	-0	-11	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	-8	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1E	28	0	-11	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	-8	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1G	28	0	-11	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	-8	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1I	28	-0	-12	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1J	28	-0	-7	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1K	28	-0	-12	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	

1L	28	-0	-7	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1M	28	0	-12	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1N	28	0	-7	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1O	28	0	-12	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1P	28	0	-7	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
2	28	-0	-15	0	0	0	32	1	0.00	0.00	0.06
1A	56	-0	-339	0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1B	56	-0	-336	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1C	56	-0	-339	0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1D	56	-0	-336	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1E	56	0	-339	0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1F	56	0	-336	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1G	56	0	-339	0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1H	56	0	-336	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1I	56	-0	-340	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1J	56	-0	-335	0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06
1K	56	-0	-340	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1L	56	-0	-335	0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06
1M	56	0	-340	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1N	56	0	-335	0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06
1O	56	0	-340	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1P	56	0	-335	0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06
2	56	-0	-501	0	0	0	-39	1	0.07	0.00	0.08

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-39	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 114 NI 68 NF 66 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	305	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1B	0	-0	307	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
1C	0	-0	305	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1D	0	-0	307	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
1E	0	0	305	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1F	0	0	307	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
1G	0	0	305	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1H	0	0	307	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
1I	0	-0	302	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1J	0	-0	309	0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
1K	0	-0	302	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1L	0	-0	309	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
1M	0	0	302	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1N	0	0	309	0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
1O	0	0	302	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1P	0	0	309	-0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.04	
2	0	-0	457	-0	0	0	-33	1	0.07	0.00	0.07	
1A	28	-0	3	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	5	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1C	28	-0	3	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	5	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1E	28	0	3	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	5	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1G	28	0	3	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	5	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1I	28	-0	1	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1J	28	-0	8	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1K	28	-0	1	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1L	28	-0	8	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1M	28	0	1	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1N	28	0	8	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1O	28	0	1	-0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1P	28	0	8	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
2	28	-0	6	-0	0	0	33	1	0.00	0.00	0.06	
1A	56	-0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1B	56	-0	-323	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1C	56	-0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1D	56	-0	-323	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1E	56	0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1F	56	0	-323	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	

1G	56	0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04
1H	56	0	-323	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05
1I	56	-0	-327	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04
1J	56	-0	-321	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1K	56	-0	-327	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04
1L	56	-0	-321	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1M	56	0	-327	0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04
1N	56	0	-321	0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
1O	56	0	-327	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04
1P	56	0	-321	-0	0	0	-24	1	0.05	0.00	0.05
2	56	-0	-481	-0	0	0	-33	1	0.07	0.00	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-24	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 115 NI 70 NF 68 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	321	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1B	0	-0	325	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1C	0	-0	321	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1D	0	-0	325	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1E	0	0	321	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1F	0	0	325	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1G	0	0	321	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1H	0	0	325	-0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06	
1I	0	-0	319	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1J	0	-0	328	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1K	0	-0	319	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1L	0	-0	328	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1M	0	0	319	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1N	0	0	328	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1O	0	0	319	-0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05	
1P	0	0	328	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
2	0	-0	483	-0	0	0	-42	1	0.07	0.00	0.08	
1A	28	-0	20	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	24	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1C	28	-0	20	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	24	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1E	28	0	20	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	24	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1G	28	0	20	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	24	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1I	28	-0	17	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1J	28	-0	26	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1K	28	-0	17	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1L	28	-0	26	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1M	28	0	17	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1N	28	0	26	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
1O	28	0	17	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1P	28	0	26	-0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04	
2	28	-0	32	-0	0	0	31	1	0.00	0.00	0.06	
1A	56	-0	-308	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1B	56	-0	-305	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1C	56	-0	-308	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1D	56	-0	-305	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1E	56	0	-308	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1F	56	0	-305	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1G	56	0	-308	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1H	56	0	-305	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1I	56	-0	-311	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1J	56	-0	-302	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1K	56	-0	-311	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1L	56	-0	-302	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1M	56	0	-311	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1N	56	0	-302	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1O	56	0	-311	-0	0	0	-20	1	0.05	0.00	0.04	
1P	56	0	-302	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
2	56	-0	-455	-0	0	0	-27	1	0.07	0.00	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-42	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 116 NI 75 NF 72 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	439	-0	0	-0	-79	1	0.06	0.00	0.16	
1B	0	-0	447	-0	0	-0	-82	1	0.06	0.00	0.16	
1C	0	-0	439	-0	0	-0	-79	1	0.06	0.00	0.16	
1D	0	-0	447	-0	0	-0	-82	1	0.06	0.00	0.16	
1E	0	0	439	-0	0	-0	-79	1	0.06	0.00	0.16	
1F	0	0	447	-0	0	-0	-82	1	0.06	0.00	0.16	
1G	0	0	439	-0	0	-0	-79	1	0.06	0.00	0.16	
1H	0	0	447	-0	0	-0	-82	1	0.06	0.00	0.16	
1I	0	-0	432	-0	0	-0	-77	1	0.06	0.00	0.15	
1J	0	-0	454	-0	0	-0	-85	1	0.07	0.00	0.17	
1K	0	-0	432	-0	0	-0	-77	1	0.06	0.00	0.15	
1L	0	-0	454	-0	0	-0	-85	1	0.07	0.00	0.17	
1M	0	0	432	-0	0	-0	-77	1	0.06	0.00	0.15	
1N	0	0	454	-0	0	-0	-85	1	0.07	0.00	0.17	
1O	0	0	432	-0	0	-0	-77	1	0.06	0.00	0.15	
1P	0	0	454	-0	0	-0	-85	1	0.07	0.00	0.17	
2	0	-0	662	-0	0	-0	-120	1	0.10	0.00	0.24	
1A	28	-0	138	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	28	-0	146	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1C	28	-0	138	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	28	-0	146	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1E	28	0	138	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	28	0	146	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1G	28	0	138	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	28	0	146	-0	0	-0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1I	28	-0	131	-0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	28	-0	153	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	28	-0	131	-0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	28	-0	153	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	28	0	131	-0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	28	0	153	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	28	0	131	-0	0	-0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	28	0	153	-0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00	
2	28	-0	210	-0	0	-0	3	1	0.03	0.00	0.01	
1A	56	-0	-190	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1B	56	-0	-182	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1C	56	-0	-190	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1D	56	-0	-182	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1E	56	0	-190	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1F	56	0	-182	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1G	56	0	-190	-0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1H	56	0	-182	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1I	56	-0	-198	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1J	56	-0	-175	-0	0	0	-1	1	0.03	0.00	0.00	
1K	56	-0	-198	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1L	56	-0	-175	-0	0	0	-1	1	0.03	0.00	0.00	
1M	56	0	-198	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1N	56	0	-175	-0	0	0	-1	1	0.03	0.00	0.00	
1O	56	0	-198	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01	
1P	56	0	-175	-0	0	0	-1	1	0.03	0.00	0.00	
2	56	-0	-276	-0	0	0	-6	1	0.04	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-79	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-82	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-79	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-82	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-77	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

1J	-0	-0	-85	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	-0	-77	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	-0	-85	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	-0	-120	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 117 NI 72 NF 70 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
<hr/>												
1A	0	-0	327	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1B	0	-0	332	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1C	0	-0	327	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1D	0	-0	332	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1E	0	0	327	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1F	0	0	332	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1G	0	0	327	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1H	0	0	332	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1I	0	-0	324	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1J	0	-0	336	-0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1K	0	-0	324	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1L	0	-0	336	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1M	0	0	324	-0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1N	0	0	336	-0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1O	0	0	324	-0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06	
1P	0	0	336	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
2	0	-0	493	-0	0	-0	-45	1	0.07	0.00	0.09	
<hr/>												
1A	28	-0	26	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	31	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1C	28	-0	26	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	31	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1E	28	0	26	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	31	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1G	28	0	26	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	31	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1I	28	-0	23	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1J	28	-0	34	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1K	28	-0	23	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1L	28	-0	34	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1M	28	0	23	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1N	28	0	34	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1O	28	0	23	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1P	28	0	34	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
2	28	-0	41	-0	0	0	31	1	0.01	0.00	0.06	
<hr/>												
1A	56	-0	-303	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03	
1B	56	-0	-297	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1C	56	-0	-303	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03	
1D	56	-0	-297	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1E	56	0	-303	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03	
1F	56	0	-297	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1G	56	0	-303	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03	
1H	56	0	-297	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03	
1I	56	-0	-306	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1J	56	-0	-294	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1K	56	-0	-306	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1L	56	-0	-294	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1M	56	0	-306	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1N	56	0	-294	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
1O	56	0	-306	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04	
1P	56	0	-294	-0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03	
2	56	-0	-445	-0	0	0	-25	1	0.06	0.00	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-45	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 118 NI 60 NF 75 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	

cm			daN			daN*m					
1A	0	-0	169	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1B	0	-0	180	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.01
1C	0	-0	169	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1D	0	-0	180	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.01
1E	0	0	169	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1F	0	0	180	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.01
1G	0	0	169	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1H	0	0	180	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.01
1I	0	-0	165	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1J	0	-0	184	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1K	0	-0	165	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1L	0	-0	184	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1M	0	0	165	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1N	0	0	184	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1O	0	0	165	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1P	0	0	184	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
2	0	-0	262	0	0	0	-9	1	0.04	0.00	0.02
1A	28	-0	-132	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1B	28	-0	-122	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1C	28	-0	-132	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1D	28	-0	-122	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1E	28	0	-132	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1F	28	0	-122	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1G	28	0	-132	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1H	28	0	-122	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1I	28	-0	-137	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1J	28	-0	-118	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1K	28	-0	-137	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1L	28	-0	-118	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1M	28	0	-137	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1N	28	0	-118	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1O	28	0	-137	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
1P	28	0	-118	0	0	-0	1	1	0.02	0.00	0.00
2	28	-0	-190	0	0	-0	2	1	0.03	0.00	0.00
1A	56	-0	-461	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16
1B	56	-0	-450	0	0	-0	-78	1	0.07	0.00	0.16
1C	56	-0	-461	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16
1D	56	-0	-450	0	0	-0	-78	1	0.07	0.00	0.16
1E	56	0	-461	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16
1F	56	0	-450	0	0	-0	-78	1	0.07	0.00	0.16
1G	56	0	-461	0	0	-0	-81	1	0.07	0.00	0.16
1H	56	0	-450	0	0	-0	-78	1	0.07	0.00	0.16
1I	56	-0	-465	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.16
1J	56	-0	-446	0	0	-0	-77	1	0.06	0.00	0.15
1K	56	-0	-465	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.16
1L	56	-0	-446	0	0	-0	-77	1	0.06	0.00	0.15
1M	56	0	-465	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.16
1N	56	0	-446	0	0	-0	-77	1	0.06	0.00	0.15
1O	56	0	-465	0	0	-0	-83	1	0.07	0.00	0.16
1P	56	0	-446	0	0	-0	-77	1	0.06	0.00	0.15
2	56	-0	-676	0	0	-0	-119	1	0.10	0.00	0.24

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-81	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-78	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-81	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-78	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-83	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-77	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-83	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-77	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-119	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 119 NI 58 NF 60 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----			
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-0	283	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1B	0	-0	289	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1C	0	-0	283	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1D	0	-0	289	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1E	0	0	283	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1F	0	0	289	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1G	0	0	283	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1H	0	0	289	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1I	0	-0	282	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03	
1J	0	-0	290	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	

1K	0	-0	282	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03
1L	0	-0	290	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1M	0	0	282	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03
1N	0	0	290	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1O	0	0	282	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.03
1P	0	0	290	0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
2	0	-0	428	0	0	0	-28	1	0.06	0.00	0.06
1A	28	-0	-18	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1B	28	-0	-13	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1C	28	-0	-18	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1D	28	-0	-13	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1E	28	0	-18	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1F	28	0	-13	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1G	28	0	-18	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1H	28	0	-13	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1I	28	-0	-19	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1J	28	-0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1K	28	-0	-19	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1L	28	-0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1M	28	0	-19	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1N	28	0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1O	28	0	-19	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1P	28	0	-12	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
2	28	-0	-24	0	0	0	29	1	0.00	0.00	0.06
1A	56	-0	-346	0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1B	56	-0	-341	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1C	56	-0	-346	0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1D	56	-0	-341	0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1E	56	0	-346	0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1F	56	0	-341	0	0	-0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1G	56	0	-346	0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1H	56	0	-341	0	0	0	-29	1	0.05	0.00	0.06
1I	56	-0	-348	0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1J	56	-0	-340	0	0	0	-33	1	0.05	0.00	0.07
1K	56	-0	-348	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1L	56	-0	-340	0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07
1M	56	0	-348	0	0	0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1N	56	0	-340	0	0	0	-33	1	0.05	0.00	0.07
1O	56	0	-348	0	0	-0	-27	1	0.05	0.00	0.05
1P	56	0	-340	0	0	-0	-33	1	0.05	0.00	0.07
2	56	-0	-510	0	0	-0	-45	1	0.07	0.00	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-45	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 120 NI 56 NF 58 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN	----- daN	----- daN	----- daN*m	----- daN*m	----- daN	-----	-----	-----	-----	
1A	0	-0	290	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1B	0	-0	294	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1C	0	-0	290	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1D	0	-0	294	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1E	0	0	290	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1F	0	0	294	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1G	0	0	290	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1H	0	0	294	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1I	0	-0	288	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1J	0	-0	296	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1K	0	-0	288	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1L	0	-0	296	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1M	0	0	288	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1N	0	0	296	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1O	0	0	288	0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04	
1P	0	0	296	0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
2	0	-0	437	0	0	0	-32	1	0.06	0.00	0.06	
1A	28	-0	-11	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	-7	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1C	28	-0	-11	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	-7	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1E	28	0	-11	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	

1F	28	0	-7	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1G	28	0	-11	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1H	28	0	-7	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1I	28	-0	-13	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1J	28	-0	-5	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1K	28	-0	-13	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1L	28	-0	-5	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1M	28	0	-13	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1N	28	0	-5	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1O	28	0	-13	0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04
1P	28	0	-5	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
2	28	-0	-14	0	0	0	28	1	0.00	0.00	0.06
1A	56	-0	-339	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1B	56	-0	-335	0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06
1C	56	-0	-339	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1D	56	-0	-335	0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06
1E	56	0	-339	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1F	56	0	-335	0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06
1G	56	0	-339	0	0	0	-30	1	0.05	0.00	0.06
1H	56	0	-335	0	0	0	-28	1	0.05	0.00	0.06
1I	56	-0	-341	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1J	56	-0	-333	0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1K	56	-0	-341	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1L	56	-0	-333	0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1M	56	0	-341	0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1N	56	0	-333	0	0	0	-31	1	0.05	0.00	0.06
1O	56	0	-341	0	0	-0	-26	1	0.05	0.00	0.05
1P	56	0	-333	0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06
2	56	-0	-501	0	0	0	-43	1	0.07	0.00	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-28	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-43	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 121 NI 77 NF 50 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	379	-0	0	-0	-57	1	0.05	0.00	0.11	
1B	0	-0	387	-0	0	-0	-60	1	0.06	0.00	0.12	
1C	0	-0	379	-0	0	-0	-57	1	0.05	0.00	0.11	
1D	0	-0	387	-0	0	-0	-60	1	0.06	0.00	0.12	
1E	0	0	379	-0	0	-0	-57	1	0.05	0.00	0.11	
1F	0	0	387	-0	0	-0	-60	1	0.06	0.00	0.12	
1G	0	0	379	-0	0	-0	-57	1	0.05	0.00	0.11	
1H	0	0	387	-0	0	-0	-60	1	0.06	0.00	0.12	
1I	0	-0	380	-0	0	-0	-58	1	0.06	0.00	0.12	
1J	0	-0	385	-0	0	-0	-60	1	0.06	0.00	0.12	
1K	0	-0	380	-0	0	-0	-58	1	0.06	0.00	0.12	
1L	0	-0	385	-0	0	-0	-60	1	0.06	0.00	0.12	
1M	0	0	380	-0	0	-0	-58	1	0.06	0.00	0.12	
1N	0	0	385	-0	0	-0	-60	1	0.06	0.00	0.12	
1O	0	0	380	-0	0	-0	-58	1	0.06	0.00	0.12	
1P	0	0	385	-0	0	-0	-60	1	0.06	0.00	0.12	
2	0	0	572	-0	0	-0	-88	1	0.08	0.00	0.17	
1A	29	-0	65	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1B	29	-0	73	-0	0	-0	7	1	0.01	0.00	0.01	
1C	29	-0	65	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1D	29	-0	73	-0	0	-0	7	1	0.01	0.00	0.01	
1E	29	0	65	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1F	29	0	73	-0	0	-0	7	1	0.01	0.00	0.01	
1G	29	0	65	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1H	29	0	73	-0	0	-0	7	1	0.01	0.00	0.01	
1I	29	-0	67	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1J	29	-0	71	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1K	29	-0	67	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1L	29	-0	71	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1M	29	0	67	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1N	29	0	71	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1O	29	0	67	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1P	29	0	71	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02	
2	29	0	102	-0	0	-0	12	1	0.01	0.00	0.02	

1A	58	-0	-277	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1B	58	-0	-269	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1C	58	-0	-277	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1D	58	-0	-269	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1E	58	0	-277	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1F	58	0	-269	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1G	58	0	-277	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1H	58	0	-269	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1I	58	-0	-275	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1J	58	-0	-270	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1K	58	-0	-275	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1L	58	-0	-270	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1M	58	0	-275	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1N	58	0	-270	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
1O	58	0	-275	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04
1P	58	0	-270	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04
2	58	0	-405	-0	0	0	-32	1	0.06	0.00	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-57	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-60	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-57	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-60	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-58	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-60	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-58	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-60	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 122 NI 50 NF 52 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	336	-0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1B	0	-0	345	-0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.07	
1C	0	-0	336	-0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1D	0	-0	345	-0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.07	
1E	0	0	336	-0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1F	0	0	345	-0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.07	
1G	0	0	336	-0	0	-0	-36	1	0.05	0.00	0.07	
1H	0	0	345	-0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.07	
1I	0	-0	333	-0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07	
1J	0	-0	348	-0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.08	
1K	0	-0	333	-0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07	
1L	0	-0	348	-0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.08	
1M	0	0	333	-0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07	
1N	0	0	348	-0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.08	
1O	0	0	333	-0	0	-0	-35	1	0.05	0.00	0.07	
1P	0	0	348	-0	0	-0	-38	1	0.05	0.00	0.08	
2	0	-0	509	-0	0	-0	-55	1	0.07	0.00	0.11	

1A	28	-0	35	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1B	28	-0	43	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1C	28	-0	35	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1D	28	-0	43	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1E	28	0	35	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1F	28	0	43	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1G	28	0	35	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1H	28	0	43	-0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03
1I	28	-0	31	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1J	28	-0	47	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1K	28	-0	31	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1L	28	-0	47	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1M	28	0	31	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1N	28	0	47	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
1O	28	0	31	-0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1P	28	0	47	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04
2	28	-0	57	-0	0	0	25	1	0.01	0.00	0.05

1A	56	-0	-294	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1B	56	-0	-285	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1C	56	-0	-294	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1D	56	-0	-285	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1E	56	0	-294	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1F	56	0	-285	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1G	56	0	-294	-0	0	0	-19	1	0.04	0.00	0.04
1H	56	0	-285	-0	0	0	-16	1	0.04	0.00	0.03
1I	56	-0	-297	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1J	56	-0	-281	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1K	56	-0	-297	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1L	56	-0	-281	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
1M	56	0	-297	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1N	56	0	-281	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03

1O	56	0	-297	-0	0	0	-20	1	0.04	0.00	0.04
1P	56	0	-281	-0	0	0	-14	1	0.04	0.00	0.03
2	56	-0	-429	-0	0	0	-26	1	0.06	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	0	-36	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-36	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-55	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 123 NI 52 NF 54 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	321	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1B	0	-0	327	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1C	0	-0	321	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1D	0	-0	327	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1E	0	0	321	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1F	0	0	327	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1G	0	0	321	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1H	0	0	327	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1I	0	-0	318	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1J	0	-0	330	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1K	0	-0	318	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1L	0	-0	330	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1M	0	0	318	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1N	0	0	330	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
1O	0	0	318	-0	0	-0	-30	1	0.05	0.00	0.06	
1P	0	0	330	-0	0	-0	-31	1	0.05	0.00	0.06	
2	0	-0	484	-0	0	-0	-45	1	0.07	0.00	0.09	
1A	28	-0	20	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	26	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1C	28	-0	20	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	26	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1E	28	0	20	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	26	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1G	28	0	20	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	26	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1I	28	-0	16	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1J	28	-0	29	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1K	28	-0	16	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1L	28	-0	29	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1M	28	0	16	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1N	28	0	29	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
1O	28	0	16	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1P	28	0	29	-0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04	
2	28	-0	33	-0	0	0	28	1	0.00	0.00	0.06	
1A	56	-0	-309	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1B	56	-0	-302	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1C	56	-0	-309	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1D	56	-0	-302	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1E	56	0	-309	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1F	56	0	-302	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1G	56	0	-309	-0	0	0	-22	1	0.04	0.00	0.04	
1H	56	0	-302	-0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04	
1I	56	-0	-312	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1J	56	-0	-299	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1K	56	-0	-312	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1L	56	-0	-299	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1M	56	0	-312	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1N	56	0	-299	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
1O	56	0	-312	-0	0	0	-23	1	0.05	0.00	0.05	
1P	56	0	-299	-0	0	0	-17	1	0.04	0.00	0.03	
2	56	-0	-454	-0	0	0	-30	1	0.07	0.00	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

1A	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	-30	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
2	-0	0	-45	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 124 NI 54 NF 56 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 10.5947 1.9263 12.5913 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	307	-0	0	0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1B	0	-0	311	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1C	0	-0	307	-0	0	0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1D	0	-0	311	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1E	0	0	307	-0	0	0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1F	0	0	311	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1G	0	0	307	-0	0	0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1H	0	0	311	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1I	0	-0	304	-0	0	0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1J	0	-0	314	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1K	0	-0	304	-0	0	0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1L	0	-0	314	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1M	0	0	304	-0	0	0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1N	0	0	314	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1O	0	0	304	-0	0	0	-25	1	0.04	0.00	0.05	
1P	0	0	314	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
2	0	-0	462	-0	0	0	-38	1	0.07	0.00	0.08	
1A	28	-0	6	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1B	28	-0	10	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1C	28	-0	6	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1D	28	-0	10	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1E	28	0	6	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1F	28	0	10	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1G	28	0	6	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1H	28	0	10	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1I	28	-0	3	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1J	28	-0	13	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1K	28	-0	3	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1L	28	-0	13	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1M	28	0	3	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1N	28	0	13	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
1O	28	0	3	-0	0	0	21	1	0.00	0.00	0.04	
1P	28	0	13	-0	0	0	18	1	0.00	0.00	0.04	
2	28	-0	11	-0	0	0	29	1	0.00	0.00	0.06	
1A	56	-0	-322	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1B	56	-0	-319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1C	56	-0	-322	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1D	56	-0	-319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1E	56	0	-322	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1F	56	0	-319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1G	56	0	-322	-0	0	0	-22	1	0.05	0.00	0.04	
1H	56	0	-319	-0	0	0	-25	1	0.05	0.00	0.05	
1I	56	-0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1J	56	-0	-316	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1K	56	-0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1L	56	-0	-316	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1M	56	0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1N	56	0	-316	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
1O	56	0	-325	-0	0	0	-21	1	0.05	0.00	0.04	
1P	56	0	-316	-0	0	0	-26	1	0.05	0.00	0.05	
2	56	-0	-476	-0	0	0	-35	1	0.07	0.00	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	daN		daN*m										
1A	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-38	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 125 NI 45 NF 43 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	
cm	cm											
1A	0	-0	187	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1B	0	-0	202	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1C	0	-0	187	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1D	0	-0	202	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1E	0	0	187	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1F	0	0	202	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1G	0	0	187	-0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1H	0	0	202	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1I	0	-0	191	-0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1J	0	-0	198	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1K	0	-0	191	-0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1L	0	-0	198	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1M	0	0	191	-0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1N	0	0	198	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
1O	0	0	191	-0	0	-0	-25	1	0.03	0.00	0.05	
1P	0	0	198	-0	0	-0	-26	1	0.03	0.00	0.05	
2	0	0	290	-0	0	-0	-38	1	0.04	0.00	0.07	
1A	28	-0	35	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1B	28	-0	51	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1C	28	-0	35	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1D	28	-0	51	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1E	28	0	35	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1F	28	0	51	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1G	28	0	35	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1H	28	0	51	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1I	28	-0	40	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1J	28	-0	46	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1K	28	-0	40	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1L	28	-0	46	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1M	28	0	40	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1N	28	0	46	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1O	28	0	40	-0	0	0	8	1	0.01	0.00	0.02	
1P	28	0	46	-0	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
2	28	0	64	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1A	56	-0	-129	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-113	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1C	56	-0	-129	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-113	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1E	56	0	-129	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-113	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1G	56	0	-129	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-113	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1I	56	-0	-124	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-118	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	56	-0	-124	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-118	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	56	0	-124	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-118	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	56	0	-124	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-118	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
2	56	0	-180	-0	0	0	-4	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	daN*m		-----									
daN	daN												
1A	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-25	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-26	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 126 NI 47 NF 45 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	
cm	cm											
1A	0	-0	191	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1B	0	-0	208	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1C	0	-0	191	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1D	0	-0	208	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	
1E	0	0	191	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05	
1F	0	0	208	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06	

1G	0	0	191	-0	0	-0	-27	1	0.03	0.00	0.05
1H	0	0	208	-0	0	-0	-32	1	0.03	0.00	0.06
1I	0	-0	196	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06
1J	0	-0	203	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06
1K	0	-0	196	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06
1L	0	-0	203	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06
1M	0	0	196	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06
1N	0	0	203	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06
1O	0	0	196	-0	0	-0	-29	1	0.03	0.00	0.06
1P	0	0	203	-0	0	-0	-31	1	0.03	0.00	0.06
2	0	0	297	-0	0	-0	-44	1	0.04	0.00	0.09
1A	28	-0	39	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1B	28	-0	57	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1C	28	-0	39	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1D	28	-0	57	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1E	28	0	39	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1F	28	0	57	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1G	28	0	39	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1H	28	0	57	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1I	28	-0	45	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1J	28	-0	51	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1K	28	-0	45	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1L	28	-0	51	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1M	28	0	45	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1N	28	0	51	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1O	28	0	45	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
1P	28	0	51	-0	0	-0	5	1	0.01	0.00	0.01
2	28	0	71	-0	0	-0	8	1	0.01	0.00	0.02
1A	56	-0	-125	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1B	56	-0	-108	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1C	56	-0	-125	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1D	56	-0	-108	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1E	56	0	-125	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1F	56	0	-108	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1G	56	0	-125	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01
1H	56	0	-108	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1I	56	-0	-120	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1J	56	-0	-113	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1K	56	-0	-120	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1L	56	-0	-113	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1M	56	0	-120	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1N	56	0	-113	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
1O	56	0	-120	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1P	56	0	-113	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01
2	56	0	-173	-0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-27	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-32	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-29	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-31	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 127 NI 49 NF 47 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	198	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.06	
1B	0	-0	217	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08	
1C	0	-0	198	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.06	
1D	0	-0	217	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08	
1E	0	0	198	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.06	
1F	0	0	217	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08	
1G	0	0	198	-0	0	-0	-33	1	0.03	0.00	0.06	
1H	0	0	217	-0	0	-0	-40	1	0.03	0.00	0.08	
1I	0	-0	204	-0	0	-0	-35	1	0.03	0.00	0.07	
1J	0	-0	211	-0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1K	0	-0	204	-0	0	-0	-35	1	0.03	0.00	0.07	
1L	0	-0	211	-0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1M	0	0	204	-0	0	-0	-35	1	0.03	0.00	0.07	
1N	0	0	211	-0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
1O	0	0	204	-0	0	-0	-35	1	0.03	0.00	0.07	
1P	0	0	211	-0	0	-0	-37	1	0.03	0.00	0.07	
2	0	0	310	-0	0	-0	-54	1	0.04	0.00	0.11	
1A	28	-0	47	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1B	28	-0	66	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	

1C	28	-0	47	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1D	28	-0	66	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00
1E	28	0	47	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1F	28	0	66	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00
1G	28	0	47	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1H	28	0	66	-0	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00
1I	28	-0	53	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1J	28	-0	60	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1K	28	-0	53	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1L	28	-0	60	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1M	28	0	53	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1N	28	0	60	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1O	28	0	53	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
1P	28	0	60	-0	0	-0	1	1	0.01	0.00	0.00
2	28	0	83	-0	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00
1A	56	-0	-118	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1B	56	-0	-99	-0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01
1C	56	-0	-118	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1D	56	-0	-99	-0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01
1E	56	0	-118	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1F	56	0	-99	-0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01
1G	56	0	-118	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02
1H	56	0	-99	-0	0	0	-4	1	0.01	0.00	0.01
1I	56	-0	-112	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1J	56	-0	-105	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1K	56	-0	-112	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1L	56	-0	-105	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1M	56	0	-112	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1N	56	0	-105	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
1O	56	0	-112	-0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01
1P	56	0	-105	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01
2	56	0	-161	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	-0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-40	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-33	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-40	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-37	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-35	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-37	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 128 NI 22 NF 49 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	211	-0	0	-0	-45	1	0.03	0.00	0.09	
1B	0	-0	234	-0	0	-0	-57	1	0.03	0.00	0.11	
1C	0	-0	211	-0	0	-0	-45	1	0.03	0.00	0.09	
1D	0	-0	234	-0	0	-0	-57	1	0.03	0.00	0.11	
1E	0	0	211	-0	0	-0	-45	1	0.03	0.00	0.09	
1F	0	0	234	-0	0	-0	-57	1	0.03	0.00	0.11	
1G	0	0	211	-0	0	-0	-45	1	0.03	0.00	0.09	
1H	0	0	234	-0	0	-0	-57	1	0.03	0.00	0.11	
1I	0	-0	216	-0	0	-0	-49	1	0.03	0.00	0.10	
1J	0	-0	229	-0	0	-0	-54	1	0.03	0.00	0.11	
1K	0	-0	216	-0	0	-0	-49	1	0.03	0.00	0.10	
1L	0	-0	229	-0	0	-0	-54	1	0.03	0.00	0.11	
1M	0	0	216	-0	0	-0	-49	1	0.03	0.00	0.10	
1N	0	0	229	-0	0	-0	-54	1	0.03	0.00	0.11	
1O	0	0	216	-0	0	-0	-49	1	0.03	0.00	0.10	
1P	0	0	229	-0	0	-0	-54	1	0.03	0.00	0.11	
2	0	-0	332	-0	0	-0	-76	1	0.05	0.00	0.15	
1A	29	-0	54	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1B	29	-0	77	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1C	29	-0	54	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1D	29	-0	77	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1E	29	0	54	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1F	29	0	77	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1G	29	0	54	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.00	0.01	
1H	29	0	77	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.00	0.02	
1I	29	-0	59	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1J	29	-0	72	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1K	29	-0	59	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1L	29	-0	72	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1M	29	0	59	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1N	29	0	72	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1O	29	0	59	-0	0	-0	-8	1	0.01	0.00	0.02	
1P	29	0	72	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	

2	29	-0	96	-0	0	-0	-13	1	0.01	0.00	0.03
1A	58	-0	-118	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03
1B	58	-0	-95	-0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03
1C	58	-0	-118	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03
1D	58	-0	-95	-0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03
1E	58	0	-118	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03
1F	58	0	-95	-0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03
1G	58	0	-118	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03
1H	58	0	-95	-0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03
1I	58	-0	-113	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03
1J	58	-0	-100	-0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03
1K	58	-0	-113	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03
1L	58	-0	-100	-0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03
1M	58	0	-113	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03
1N	58	0	-100	-0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03
1O	58	0	-113	-0	0	0	-16	1	0.02	0.00	0.03
1P	58	0	-100	-0	0	0	-13	1	0.01	0.00	0.03
2	58	-0	-158	-0	0	0	-22	1	0.02	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-0	-0	-45	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	-0	-57	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	-0	-45	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	-0	-57	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	-0	-49	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	-0	-54	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	-0	-49	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	-0	-54	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	-0	-76	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 129 NI 43 NF 41 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-0	182	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1B	0	-0	197	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1C	0	-0	182	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1D	0	-0	197	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1E	0	0	182	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1F	0	0	197	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1G	0	0	182	-0	0	-0	-20	1	0.03	0.00	0.04	
1H	0	0	197	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1I	0	-0	187	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1J	0	-0	192	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1K	0	-0	187	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1L	0	-0	192	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1M	0	0	187	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1N	0	0	192	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1O	0	0	187	-0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1P	0	0	192	-0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
2	0	0	283	-0	0	-0	-32	1	0.04	0.00	0.06	
1A	28	-0	31	-0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1B	28	-0	45	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1C	28	-0	31	-0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1D	28	-0	45	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1E	28	0	31	-0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1F	28	0	45	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1G	28	0	31	-0	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1H	28	0	45	-0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1I	28	-0	36	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1J	28	-0	41	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1K	28	-0	36	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1L	28	-0	41	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1M	28	0	36	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1N	28	0	41	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1O	28	0	36	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1P	28	0	41	-0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
2	28	0	56	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1A	56	-0	-133	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-119	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1C	56	-0	-133	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-119	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1E	56	0	-133	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-119	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1G	56	0	-133	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-119	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1I	56	-0	-129	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	56	-0	-124	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00	
1K	56	-0	-129	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	

1L	56	-0	-124	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1M	56	0	-129	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1N	56	0	-124	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
1O	56	0	-129	-0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1P	56	0	-124	-0	0	0	0	1	0.02	0.00	0.00
2	56	0	-188	-0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 130 NI 41 NF 39 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	-0	175	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-0	186	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1C	0	-0	175	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-0	186	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1E	0	0	175	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	0	186	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1G	0	0	175	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1H	0	0	186	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.00	0.04	
1I	0	-0	179	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1J	0	-0	182	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	179	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1L	0	-0	182	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	179	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1N	0	0	182	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1O	0	0	179	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1P	0	0	182	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
2	0	0	270	-0	0	-0	-26	1	0.04	0.00	0.05	
1A	28	-0	24	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1B	28	-0	34	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	24	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1D	28	-0	34	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	24	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1F	28	0	34	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	24	-0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1H	28	0	34	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	27	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1J	28	-0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	27	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1L	28	-0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	27	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1N	28	0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	27	-0	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1P	28	0	31	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	0	43	-0	0	0	19	1	0.01	0.00	0.04	
1A	56	-0	-141	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-130	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1C	56	-0	-141	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-130	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1E	56	0	-141	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-130	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1G	56	0	-141	-0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-130	-0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1I	56	-0	-137	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-133	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	56	-0	-137	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-133	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	56	0	-137	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-133	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	56	0	-137	-0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-133	-0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
2	56	0	-201	-0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	----------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

1A	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	0	-18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 131 NI 39 NF 24 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	cm	daN			daN*m							
<hr/>												
1A	0	-0	187	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1B	0	-0	203	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-0	187	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1D	0	-0	203	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	0	187	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1F	0	0	203	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	0	187	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1H	0	0	203	-0	0	-0	-17	1	0.03	0.00	0.03	
1I	0	-0	191	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1J	0	-0	198	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	191	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1L	0	-0	198	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	191	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1N	0	0	198	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1O	0	0	191	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1P	0	0	198	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
2	0	0	290	-0	0	-0	-24	1	0.04	0.00	0.05	
<hr/>												
1A	28	-0	35	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1B	28	-0	52	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1C	28	-0	35	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1D	28	-0	52	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1E	28	0	35	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1F	28	0	52	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1G	28	0	35	-0	0	0	20	1	0.01	0.00	0.04	
1H	28	0	52	-0	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1I	28	-0	40	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1J	28	-0	47	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1K	28	-0	40	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1L	28	-0	47	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1M	28	0	40	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1N	28	0	47	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
1O	28	0	40	-0	0	0	18	1	0.01	0.00	0.04	
1P	28	0	47	-0	0	0	16	1	0.01	0.00	0.03	
2	28	0	64	-0	0	0	26	1	0.01	0.00	0.05	
<hr/>												
1A	56	-0	-129	-0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02	
1B	56	-0	-113	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1C	56	-0	-129	-0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02	
1D	56	-0	-113	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1E	56	0	-129	-0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02	
1F	56	0	-113	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1G	56	0	-129	-0	0	0	11	1	0.02	0.00	0.02	
1H	56	0	-113	-0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1I	56	-0	-124	-0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02	
1J	56	-0	-118	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1K	56	-0	-124	-0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02	
1L	56	-0	-118	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1M	56	0	-124	-0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02	
1N	56	0	-118	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
1O	56	0	-124	-0	0	0	9	1	0.02	0.00	0.02	
1P	56	0	-118	-0	0	0	5	1	0.02	0.00	0.01	
2	56	0	-180	-0	0	0	10	1	0.03	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	18	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 132 NI 27 NF 29 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	150	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	153	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1C	0	-0	150	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	153	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1E	0	0	150	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	153	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1G	0	0	150	-0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	153	-0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1I	0	-0	151	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1J	0	-0	152	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	151	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1L	0	-0	152	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	151	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1N	0	0	152	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	151	0	0	0	-5	1	0.02	0.00	0.01	
1P	0	0	152	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	0	227	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02	
1A	28	-0	-1	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	2	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-1	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	2	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-1	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	28	0	2	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-1	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	28	0	2	-0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-1	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	1	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	0	0	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05	
1A	56	-0	-166	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1B	56	-0	-163	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1C	56	-0	-166	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1D	56	-0	-163	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1E	56	0	-166	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1F	56	0	-163	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1G	56	0	-166	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1H	56	0	-163	-0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02	
1I	56	-0	-165	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1J	56	-0	-164	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1K	56	-0	-165	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1L	56	-0	-164	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1M	56	0	-165	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1N	56	0	-164	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
1O	56	0	-165	0	0	0	-7	1	0.02	0.00	0.01	
1P	56	0	-164	0	0	0	-8	1	0.02	0.00	0.02	
2	56	0	-244	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										
1A	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 133 NI 24 NF 27 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-0	137	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	146	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	137	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	146	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	137	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	146	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	

1G	0	0	137	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01
1H	0	0	146	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01
1I	0	-0	139	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1J	0	-0	143	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1K	0	-0	139	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1L	0	-0	143	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1M	0	0	139	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1N	0	0	143	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
1O	0	0	139	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00
1P	0	0	143	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00
2	0	0	211	0	0	0	-1	1	0.03	0.00	0.00
1A	28	-0	-14	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1B	28	-0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1C	28	-0	-14	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1D	28	-0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1E	28	0	-14	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1F	28	0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1G	28	0	-14	0	0	0	20	1	0.00	0.00	0.04
1H	28	0	-6	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1I	28	-0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1J	28	-0	-8	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1K	28	-0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1L	28	-0	-8	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1M	28	0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1N	28	0	-8	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1O	28	0	-12	0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04
1P	28	0	-8	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
2	28	0	-15	0	0	0	27	1	0.00	0.00	0.05
1A	56	-0	-179	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01
1B	56	-0	-170	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02
1C	56	-0	-179	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01
1D	56	-0	-170	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02
1E	56	0	-179	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01
1F	56	0	-170	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02
1G	56	0	-179	0	0	0	-6	1	0.03	0.00	0.01
1H	56	0	-170	0	0	0	-9	1	0.02	0.00	0.02
1I	56	-0	-177	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01
1J	56	-0	-173	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1K	56	-0	-177	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01
1L	56	-0	-173	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1M	56	0	-177	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01
1N	56	0	-173	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
1O	56	0	-177	0	0	0	-7	1	0.03	0.00	0.01
1P	56	0	-173	0	0	0	-8	1	0.03	0.00	0.02
2	56	0	-259	0	0	0	-11	1	0.04	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	20	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	19	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 134 NI 29 NF 31 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--											
	cm	daN	daN		daN*m	daN*m						
1A	0	-0	138	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	145	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	138	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	145	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	138	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	145	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	138	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	145	0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	140	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	143	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	140	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	143	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	140	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	143	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	140	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	143	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	0	212	0	0	0	-5	1	0.03	0.00	0.01	
1A	28	-0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	-6	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	

1C	28	-0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1D	28	-0	-6	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1E	28	0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1F	28	0	-6	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1G	28	0	-13	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03
1H	28	0	-6	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03
1I	28	-0	-11	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1J	28	-0	-8	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1K	28	-0	-11	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1L	28	-0	-8	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1M	28	0	-11	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1N	28	0	-8	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
1O	28	0	-11	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03
1P	28	0	-8	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03
2	28	0	-15	0	0	0	23	1	0.00	0.00	0.05
1A	56	-0	-178	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1B	56	-0	-171	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1C	56	-0	-178	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1D	56	-0	-171	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1E	56	0	-178	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1F	56	0	-171	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1G	56	0	-178	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1H	56	0	-171	0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02
1I	56	-0	-176	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1J	56	-0	-173	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
1K	56	-0	-176	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1L	56	-0	-173	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
1M	56	0	-176	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1N	56	0	-173	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
1O	56	0	-176	0	0	0	-9	1	0.03	0.00	0.02
1P	56	0	-173	0	0	0	-10	1	0.03	0.00	0.02
2	56	0	-259	0	0	0	-15	1	0.04	0.00	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 135 NI 31 NF 33 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	130	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	139	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	130	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	139	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	130	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	139	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	130	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	139	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	136	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1K	0	-0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	136	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1M	0	0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	136	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
1O	0	0	133	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	136	0	0	0	-3	1	0.02	0.00	0.01	
2	0	0	201	0	0	0	-3	1	0.03	0.00	0.01	
1A	28	-0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	-12	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	-12	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1F	28	0	-12	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-21	0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03	
1H	28	0	-12	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	-15	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	-15	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	-15	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	-15	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	

2	28	0	-25	0	0	0	22	1	0.00	0.00	0.04
1A	56	-0	-186	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1B	56	-0	-177	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1C	56	-0	-186	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1D	56	-0	-177	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1E	56	0	-186	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1F	56	0	-177	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1G	56	0	-186	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1H	56	0	-177	0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03
1I	56	-0	-183	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1J	56	-0	-179	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1K	56	-0	-183	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1L	56	-0	-179	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1M	56	0	-183	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1N	56	0	-179	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1O	56	0	-183	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
1P	56	0	-179	0	0	0	-12	1	0.03	0.00	0.02
2	56	0	-269	0	0	0	-18	1	0.04	0.00	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	daN	daN*m											
1A	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	17	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	14	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 136 NI 33 NF 35 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-0	122	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1B	0	-0	133	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1C	0	-0	122	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1D	0	-0	133	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1E	0	0	122	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1F	0	0	133	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1G	0	0	122	0	0	0	2	1	0.02	0.00	0.00	
1H	0	0	133	0	0	0	-4	1	0.02	0.00	0.01	
1I	0	-0	126	0	0	0	-0	--	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	130	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	126	0	0	0	-0	--	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	130	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	126	0	0	0	-0	--	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	130	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	126	0	0	0	-0	--	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	130	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	0	192	0	0	0	-2	1	0.03	0.00	0.00	
1A	28	-0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1B	28	-0	-18	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1C	28	-0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1D	28	-0	-18	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1E	28	0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1F	28	0	-18	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1G	28	0	-29	0	0	0	15	1	0.00	0.00	0.03	
1H	28	0	-18	0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1I	28	-0	-26	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1J	28	-0	-21	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1K	28	-0	-26	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1L	28	-0	-21	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1M	28	0	-26	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1N	28	0	-21	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1O	28	0	-26	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
1P	28	0	-21	0	0	0	14	1	0.00	0.00	0.03	
2	28	0	-35	0	0	0	21	1	0.01	0.00	0.04	
1A	56	-0	-194	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1B	56	-0	-182	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1C	56	-0	-194	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1D	56	-0	-182	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1E	56	0	-194	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1F	56	0	-182	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1G	56	0	-194	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1H	56	0	-182	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1I	56	-0	-190	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1J	56	-0	-186	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03	
1K	56	-0	-190	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1L	56	-0	-186	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03	

1M	56	0	-190	0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1N	56	0	-186	0	0	-0	-15	1	0.03	0.00	0.03
1O	56	0	-190	0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03
1P	56	0	-186	0	0	0	-15	1	0.03	0.00	0.03
2	56	0	-279	0	0	0	-23	1	0.04	0.00	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	-16	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-15	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

ASTA NUM. 137 NI 35 NF 37 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.

qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-0	107	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1B	0	-0	120	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1C	0	-0	107	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1D	0	-0	120	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1E	0	0	107	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1F	0	0	120	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1G	0	0	107	0	0	0	3	1	0.02	0.00	0.01	
1H	0	0	120	0	0	0	-2	1	0.02	0.00	0.00	
1I	0	-0	111	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1J	0	-0	116	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1K	0	-0	111	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1L	0	-0	116	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1M	0	0	111	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1N	0	0	116	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
1O	0	0	111	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1P	0	0	116	0	0	0	-1	1	0.02	0.00	0.00	
2	0	0	170	0	0	0	1	1	0.02	0.00	0.00	
1A	28	-0	-44	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1B	28	-0	-31	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1C	28	-0	-44	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1D	28	-0	-31	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1E	28	0	-44	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1F	28	0	-31	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1G	28	0	-44	0	0	0	12	1	0.01	0.00	0.02	
1H	28	0	-31	0	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1I	28	-0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1J	28	-0	-35	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1K	28	-0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1L	28	-0	-35	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1M	28	0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1N	28	0	-35	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1O	28	0	-40	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
1P	28	0	-35	0	0	0	11	1	0.01	0.00	0.02	
2	28	0	-57	0	0	0	17	1	0.01	0.00	0.03	
1A	56	-0	-209	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1B	56	-0	-196	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1C	56	-0	-209	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1D	56	-0	-196	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1E	56	0	-209	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1F	56	0	-196	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1G	56	0	-209	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.05	
1H	56	0	-196	0	0	-0	-21	1	0.03	0.00	0.04	
1I	56	-0	-205	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.04	
1J	56	-0	-200	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1K	56	-0	-205	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.04	
1L	56	-0	-200	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1M	56	0	-205	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.04	
1N	56	0	-200	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
1O	56	0	-205	0	0	-0	-23	1	0.03	0.00	0.04	
1P	56	0	-200	0	0	-0	-22	1	0.03	0.00	0.04	
2	56	0	-301	0	0	-0	-33	1	0.04	0.00	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	----------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

1A	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1B	-0	0	-21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1C	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1D	-0	0	-21	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1I	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1J	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1K	-0	0	-23	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--
1L	-0	0	-22	1	0.9812	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--

ASTA NUM. 138
NI 37
NF 23
Lungh. 58.3 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y Permanente Domestici qy tot.
qy medio: 0.0703 5.2828 0.9605 6.3136 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----			
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-0	161	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1B	0	-0	177	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1C	0	-0	161	-0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1D	0	-0	177	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1E	0	0	161	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1F	0	0	177	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1G	0	0	161	-0	0	-0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1H	0	0	177	-0	0	-0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1I	0	-0	162	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1J	0	-0	176	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1K	0	-0	162	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1L	0	-0	176	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1M	0	0	162	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1N	0	0	176	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
1O	0	0	162	-0	0	0	-12	1	0.02	0.00	0.02	
1P	0	0	176	-0	0	0	-16	1	0.03	0.00	0.03	
2	0	-0	253	-0	0	0	-21	1	0.04	0.00	0.04	
1A	29	-0	4	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1B	29	-0	19	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1C	29	-0	4	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1D	29	-0	19	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1E	29	0	4	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1F	29	0	19	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1G	29	0	4	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1H	29	0	19	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1I	29	-0	5	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1J	29	-0	18	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1K	29	-0	5	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1L	29	-0	18	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1M	29	0	5	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1N	29	0	18	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
1O	29	0	5	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.02	
1P	29	0	18	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03	
2	29	-0	17	-0	0	0	19	1	0.00	0.00	0.04	
1A	58	-0	-167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1B	58	-0	-152	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1C	58	-0	-167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1D	58	-0	-152	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1E	58	0	-167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1F	58	0	-152	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1G	58	0	-167	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1H	58	0	-152	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1I	58	-0	-166	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1J	58	-0	-153	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1K	58	-0	-166	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1L	58	-0	-153	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1M	58	0	-166	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1N	58	0	-153	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
1O	58	0	-166	-0	0	0	-11	1	0.02	0.00	0.02	
1P	58	0	-153	-0	0	0	-6	1	0.02	0.00	0.01	
2	58	-0	-237	-0	0	0	-13	1	0.03	0.00	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-0	0	13	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1B	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1C	-0	0	13	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1D	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1I	-0	0	13	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1J	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1K	-0	0	13	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
1L	-0	0	-16	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	
2	-0	0	-21	1	0.9785	1.0000	1.0000	--	--	--	--	--	

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
 Gruppo: **4** Descrizione: **TRAVI INFERIORI**
 Tabella: **Tabella travi** Struttura: **Nuova**
 Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 γM0: **1.050** γM1: **1.050** γM1': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
 Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 11 NF 276 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-217	-37	16	0	8	15	1	0.01	0.01	0.03	
1B	0	-217	47	16	0	8	-17	1	0.01	0.01	0.03	
1C	0	-217	-37	7	0	3	15	1	0.01	0.01	0.03	
1D	0	-217	47	7	0	3	-17	1	0.01	0.01	0.03	
1E	0	136	-37	16	0	8	15	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	136	47	16	0	8	-17	1	0.01	0.01	0.03	
1G	0	136	-37	7	0	3	15	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	136	47	7	0	3	-17	1	0.01	0.01	0.03	
1I	0	-393	-22	17	0	9	9	1	0.00	0.02	0.02	
1J	0	-393	32	17	0	9	-12	1	0.00	0.02	0.02	
1K	0	-393	-22	6	0	2	9	1	0.00	0.02	0.02	
1L	0	-393	32	6	0	2	-12	1	0.00	0.02	0.02	
1M	0	312	-22	17	0	9	9	1	0.00	0.01	0.02	
1N	0	312	32	17	0	9	-12	1	0.00	0.01	0.02	
1O	0	312	-22	6	0	2	9	1	0.00	0.01	0.02	
1P	0	312	32	6	0	2	-12	1	0.00	0.01	0.02	
2	0	-47	7	17	0	8	-2	1	0.00	0.00	0.02	
1A	24	-217	-38	16	0	4	6	1	0.01	0.01	0.01	
1B	24	-217	45	16	0	4	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1C	24	-217	-38	7	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1D	24	-217	45	7	0	1	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1E	24	136	-38	16	0	4	6	1	0.01	0.01	0.01	
1F	24	136	45	16	0	4	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1G	24	136	-38	7	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1H	24	136	45	7	0	1	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1I	24	-393	-23	17	0	5	4	1	0.00	0.02	0.01	
1J	24	-393	30	17	0	5	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1K	24	-393	-23	6	0	1	4	1	0.00	0.02	0.01	
1L	24	-393	30	6	0	1	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1M	24	312	-23	17	0	5	4	1	0.00	0.01	0.01	
1N	24	312	30	17	0	5	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1O	24	312	-23	6	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1P	24	312	30	6	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.01	
2	24	-47	4	17	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	48	-217	-40	16	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1B	48	-217	43	16	0	1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	48	-217	-40	7	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1D	48	-217	43	7	0	-1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	48	136	-40	16	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1F	48	136	43	16	0	1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	48	136	-40	7	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1H	48	136	43	7	0	-1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	48	-393	-25	17	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1J	48	-393	28	17	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1K	48	-393	-25	6	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1L	48	-393	28	6	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1M	48	312	-25	17	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	312	28	17	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1O	48	312	-25	6	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	312	28	6	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
2	48	-47	2	17	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-217	8	15	1	0.9903	0.9993	0.9984	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1B	-217	8	-17	1	0.9903	0.9993	0.9984	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 21
1C	-217	3	15	1	0.9903	0.9983	0.9984	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1D	-217	3	-17	1	0.9903	0.9983	0.9984	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21

1I	-393	9	9	1	0.9903	0.9986	0.9972	--	--	0.02	--	0.05	Snell.	'zx'='	21
1J	-393	9	-12	1	0.9903	0.9986	0.9971	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx'='	21
1K	-393	2	9	1	0.9903	0.9973	0.9972	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	21
1L	-393	2	-12	1	0.9903	0.9973	0.9971	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	21
2	-47	8	-2	1	0.9903	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx'='	21

ASTA NUM. 2 NI 276 NF 278 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-115	-4	6	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-115	7	6	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-115	-4	2	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-115	7	2	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	122	-4	6	0	2	2	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	122	7	6	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	122	-4	2	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	122	7	2	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-286	-2	6	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-286	5	6	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-286	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-286	5	1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	293	-2	6	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	293	5	6	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	293	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	293	5	1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	9	2	5	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-115	-5	6	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-115	6	6	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-115	-5	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-115	6	2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	122	-5	6	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	122	6	6	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	122	-5	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	122	6	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-286	-3	6	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	-286	4	6	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	-286	-3	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	-286	4	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	293	-3	6	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	293	4	6	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	293	-3	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	293	4	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	9	0	5	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-115	-7	6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-115	4	6	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-115	-7	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-115	4	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	122	-7	6	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	122	4	6	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	122	-7	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	122	4	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-286	-5	6	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	-286	2	6	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	-286	-5	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	48	-286	2	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	48	293	-5	6	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	293	2	6	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	293	-5	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	293	2	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	9	-2	5	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										
1A	-115	2	2	1	0.9904	0.9988	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1B	-115	2	-2	1	0.9904	0.9988	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1C	-115	-0	2	1	0.9904	0.9981	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1D	-115	-0	-2	1	0.9904	0.9981	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1I	-286	2	1	1	0.9904	0.9963	0.9982	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 21
1J	-286	2	-2	1	0.9904	0.9963	0.9980	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 21
1K	-286	0	1	1	0.9904	0.9973	0.9982	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 21
1L	-286	0	-2	1	0.9904	0.9973	0.9980	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 3 NI 280 NF 281 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											

cm		daN			daN*m						
1A	0	-36	1	2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	0	-36	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	0	-36	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	-36	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	0	146	1	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	0	146	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	0	146	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	0	146	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	0	-138	2	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	-138	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	-138	2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	-138	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	0	248	2	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	248	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	248	2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	248	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	0	75	3	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-36	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-36	1	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-36	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-36	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	146	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	146	1	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	146	-0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	146	1	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-138	-0	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	24	-138	1	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	24	-138	-0	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	24	-138	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	24	248	-0	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	248	1	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	248	-0	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	248	1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	75	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-36	-2	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-36	-0	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-36	-2	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-36	-0	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	146	-2	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	146	-0	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	146	-2	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	146	-0	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-138	-2	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-138	-1	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-138	-2	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-138	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	248	-2	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	248	-1	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	248	-2	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	248	-1	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	75	-2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-36	1	1	1	0.9904	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1B	-36	1	-0	1	0.9904	0.9995	1.0002	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1C	-36	0	1	1	0.9904	0.9998	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1D	-36	0	-0	1	0.9904	0.9998	1.0002	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1I	-138	1	1	1	0.9904	0.9998	1.0003	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-138	1	-0	1	0.9904	0.9998	1.0009	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-138	-1	1	1	0.9904	0.9984	1.0003	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-138	-1	-0	1	0.9904	0.9984	1.0009	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 4 NI 278 NF 280 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-48	0	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-48	5	3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-48	0	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-48	5	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	120	0	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	120	5	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	120	0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	120	5	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-200	1	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-200	4	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-200	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	

1L	0	-200	4	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1M	0	272	1	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	272	4	3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	272	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	272	4	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
2	0	51	3	3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-48	-1	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-48	3	3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-48	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-48	3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	120	-1	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	120	3	3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	120	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	120	3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-200	-1	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	24	-200	2	3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	24	-200	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	24	-200	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	24	272	-1	3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	272	2	3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	272	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	272	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	51	1	3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-48	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-48	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-48	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-48	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	120	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	120	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	120	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	120	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-200	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-200	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-200	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-200	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	272	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	272	1	3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	272	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	272	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	51	-1	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-48	-1	0	1	0.9904	0.9992	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1B	-48	-1	-1	1	0.9904	0.9992	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-48	-0	0	1	0.9904	0.9992	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1D	-48	-0	-1	1	0.9904	0.9992	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1I	-200	-1	0	1	0.9904	0.9975	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-200	-1	-1	1	0.9904	0.9975	0.9988	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-200	0	0	1	0.9904	0.9986	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-200	0	-1	1	0.9904	0.9986	0.9988	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 5 NI 281 NF 274 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-36	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-36	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-36	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-36	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	147	1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	147	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	147	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	147	2	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-136	-0	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-136	3	2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-136	-0	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-136	3	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	247	-0	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	247	3	2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	247	-0	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	247	3	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	75	2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-36	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-36	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-36	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-36	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	147	-1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	147	1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	147	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	

1H	24	147	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-136	-2	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	24	-136	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	24	-136	-2	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	24	-136	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	24	247	-2	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	247	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	247	-2	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	247	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	75	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-36	-3	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-36	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-36	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-36	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	147	-3	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	147	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	147	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	147	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-136	-4	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-136	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-136	-4	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-136	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	247	-4	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	247	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	247	-4	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	247	-0	1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	75	-2	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-36	0	0	1	0.9904	0.9994	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1B	-36	0	-0	1	0.9904	0.9994	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1C	-36	0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1D	-36	0	-0	1	0.9904	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1I	-136	0	1	1	0.9904	0.9998	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-136	0	-1	1	0.9904	0.9998	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-136	-1	1	1	0.9904	0.9989	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-136	-1	-1	1	0.9904	0.9989	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 6 NI 274 NF 272 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-51	-1	2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-51	4	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-51	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-51	4	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	175	-1	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	175	4	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	175	-1	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	175	4	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-96	-1	2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-96	4	2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-96	-1	0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-96	4	0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	220	-1	2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	220	4	2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	220	-1	0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	220	4	0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	83	2	1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-51	-3	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-51	3	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-51	-3	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-51	3	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	175	-3	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	175	3	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	175	-3	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	175	3	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-96	-2	2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-96	3	2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-96	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-96	3	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	220	-2	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	220	3	2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	220	-2	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	220	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	83	0	1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-51	-4	2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-51	1	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-51	-4	0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	

1D	48	-51	1	0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	175	-4	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	175	1	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	175	-4	0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	175	1	0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-96	-4	2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-96	1	2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-96	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-96	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	220	-4	2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	220	1	2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	220	-4	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	220	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	83	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-51	1	-1	1	0.9904	0.9997	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-51	1	1	1	0.9904	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-51	1	-1	1	0.9904	1.0003	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-51	1	1	1	0.9904	1.0003	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1I	-96	1	-1	1	0.9904	1.0005	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-96	1	1	1	0.9904	1.0005	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-96	1	-1	1	0.9904	0.9995	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-96	1	1	1	0.9904	0.9995	0.9987	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 7 NI 270 NF 10 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-136	-53	11	0	3	6	1	0.01	0.01	0.01	
1B	0	-136	59	11	0	3	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1C	0	-136	-53	6	0	0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1D	0	-136	59	6	0	0	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1E	0	209	-53	11	0	3	6	1	0.01	0.01	0.01	
1F	0	209	59	11	0	3	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1G	0	209	-53	6	0	0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1H	0	209	59	6	0	0	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1I	0	-78	-34	10	0	2	4	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-78	40	10	0	2	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1K	0	-78	-34	7	0	1	4	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-78	40	7	0	1	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1M	0	151	-34	10	0	2	4	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	151	40	10	0	2	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	0	151	-34	7	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	151	40	7	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
2	0	48	4	12	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	25	-136	-55	11	0	1	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1B	25	-136	57	11	0	1	9	1	0.01	0.01	0.02	
1C	25	-136	-55	6	0	-2	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1D	25	-136	57	6	0	-2	9	1	0.01	0.01	0.02	
1E	25	209	-55	11	0	1	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1F	25	209	57	11	0	1	9	1	0.01	0.01	0.02	
1G	25	209	-55	6	0	-2	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1H	25	209	57	6	0	-2	9	1	0.01	0.01	0.02	
1I	25	-78	-36	10	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1J	25	-78	38	10	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1K	25	-78	-36	7	0	-1	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1L	25	-78	38	7	0	-1	6	1	0.01	0.00	0.01	
1M	25	151	-36	10	0	0	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1N	25	151	38	10	0	0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1O	25	151	-36	7	0	-1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1P	25	151	38	7	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01	
2	25	48	2	12	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	50	-136	-56	11	0	-1	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1B	50	-136	55	11	0	-1	23	1	0.01	0.01	0.05	
1C	50	-136	-56	6	0	-4	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1D	50	-136	55	6	0	-4	23	1	0.01	0.01	0.05	
1E	50	209	-56	11	0	-1	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1F	50	209	55	11	0	-1	23	1	0.01	0.01	0.05	
1G	50	209	-56	6	0	-4	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1H	50	209	55	6	0	-4	23	1	0.01	0.01	0.05	
1I	50	-78	-38	10	0	-2	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1J	50	-78	36	10	0	-2	15	1	0.01	0.00	0.03	
1K	50	-78	-38	7	0	-3	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1L	50	-78	36	7	0	-3	15	1	0.01	0.00	0.03	
1M	50	151	-38	10	0	-2	-14	1	0.01	0.01	0.03	
1N	50	151	36	10	0	-2	15	1	0.01	0.01	0.03	
1O	50	151	-38	7	0	-3	-14	1	0.01	0.01	0.03	
1P	50	151	36	7	0	-3	15	1	0.01	0.01	0.03	
2	50	48	-0	12	0	-4	1	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-136	3	-22	1	0.9879	0.9988	0.9990	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'=' 22
1B	-136	3	23	1	0.9879	0.9988	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'=' 22
1C	-136	-4	-22	1	0.9879	0.9992	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'=' 22
1D	-136	-4	23	1	0.9879	0.9992	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'=' 22
1I	-78	2	-14	1	0.9879	0.9990	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 22
1J	-78	2	15	1	0.9879	0.9990	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 22
1K	-78	-3	-14	1	0.9879	0.9994	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 22
1L	-78	-3	15	1	0.9879	0.9994	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 22

ASTA NUM. 8 NI 272 NF 270 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--											
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-76	-7	2	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-76	10	2	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-76	-7	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-76	10	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	185	-7	2	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	185	10	2	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	185	-7	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	185	10	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-70	-4	2	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-70	7	2	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-70	-4	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-70	7	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	179	-4	2	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	179	7	2	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	179	-4	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	179	7	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	72	1	1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-76	-9	2	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-76	8	2	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-76	-9	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-76	8	-1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	185	-9	2	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	185	8	2	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	185	-9	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	185	8	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-70	-6	2	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-70	5	2	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-70	-6	-1	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-70	5	-1	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	179	-6	2	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	179	5	2	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	179	-6	-1	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	179	5	-1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	72	-1	1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-76	-11	2	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	48	-76	6	2	0	2	3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	48	-76	-11	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	48	-76	6	-1	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	48	185	-11	2	0	2	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1F	48	185	6	2	0	2	3	1	0.00	0.01	0.01	
1G	48	185	-11	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1H	48	185	6	-1	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1I	48	-70	-8	2	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-70	3	2	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-70	-8	-1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-70	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	179	-8	2	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	179	3	2	0	2	2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	179	-8	-1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	179	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	72	-3	1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--												
	daN	daN*m											
1A	-76	2	-3	1	0.9904	1.0005	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1B	-76	2	3	1	0.9904	1.0005	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1C	-76	1	-3	1	0.9904	0.9996	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1D	-76	1	3	1	0.9904	0.9996	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

1I	-70	2	-2	1	0.9904	1.0005	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1J	-70	2	2	1	0.9904	1.0005	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1K	-70	1	-2	1	0.9904	1.0000	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1L	-70	1	2	1	0.9904	1.0000	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 9
NI 12
NF 262
Lungh. 48.1 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-140	-58	-6	0	-1	23	1	0.01	0.01	0.05	
1B	0	-140	59	-6	0	-1	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1C	0	-140	-58	-11	0	-4	23	1	0.01	0.01	0.05	
1D	0	-140	59	-11	0	-4	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1E	0	210	-58	-6	0	-1	23	1	0.01	0.01	0.05	
1F	0	210	59	-6	0	-1	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1G	0	210	-58	-11	0	-4	23	1	0.01	0.01	0.05	
1H	0	210	59	-11	0	-4	-22	1	0.01	0.01	0.04	
1I	0	-82	-37	-7	0	-1	15	1	0.01	0.00	0.03	
1J	0	-82	38	-7	0	-1	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1K	0	-82	-37	-10	0	-3	15	1	0.01	0.00	0.03	
1L	0	-82	38	-10	0	-3	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1M	0	153	-37	-7	0	-1	15	1	0.01	0.01	0.03	
1N	0	153	38	-7	0	-1	-14	1	0.01	0.01	0.03	
1O	0	153	-37	-10	0	-3	15	1	0.01	0.01	0.03	
1P	0	153	38	-10	0	-3	-14	1	0.01	0.01	0.03	
2	0	47	-0	-13	0	-4	1	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-140	-60	-6	0	1	9	1	0.01	0.01	0.02	
1B	24	-140	57	-6	0	1	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1C	24	-140	-60	-11	0	-2	9	1	0.01	0.01	0.02	
1D	24	-140	57	-11	0	-2	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1E	24	210	-60	-6	0	1	9	1	0.01	0.01	0.02	
1F	24	210	57	-6	0	1	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1G	24	210	-60	-11	0	-2	9	1	0.01	0.01	0.02	
1H	24	210	57	-11	0	-2	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1I	24	-82	-39	-7	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1J	24	-82	36	-7	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1K	24	-82	-39	-10	0	-1	6	1	0.01	0.00	0.01	
1L	24	-82	36	-10	0	-1	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1M	24	153	-39	-7	0	0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1N	24	153	36	-7	0	0	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1O	24	153	-39	-10	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1P	24	153	36	-10	0	-1	-5	1	0.01	0.01	0.01	
2	24	47	-2	-13	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-140	-61	-6	0	3	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1B	48	-140	55	-6	0	3	5	1	0.01	0.01	0.01	
1C	48	-140	-61	-11	0	0	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1D	48	-140	55	-11	0	0	5	1	0.01	0.01	0.01	
1E	48	210	-61	-6	0	3	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1F	48	210	55	-6	0	3	5	1	0.01	0.01	0.01	
1G	48	210	-61	-11	0	0	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1H	48	210	55	-11	0	0	5	1	0.01	0.01	0.01	
1I	48	-82	-41	-7	0	2	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1J	48	-82	35	-7	0	2	4	1	0.01	0.00	0.01	
1K	48	-82	-41	-10	0	1	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1L	48	-82	35	-10	0	1	4	1	0.01	0.00	0.01	
1M	48	153	-41	-7	0	2	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1N	48	153	35	-7	0	2	4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	48	153	-41	-10	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1P	48	153	35	-10	0	1	4	1	0.01	0.01	0.01	
2	48	47	-4	-13	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-140	3	23	1	0.9903	0.9988	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'=' 21
1B	-140	3	-22	1	0.9903	0.9988	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'=' 21
1C	-140	-4	23	1	0.9903	0.9992	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'=' 21
1D	-140	-4	-22	1	0.9903	0.9992	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'=' 21
1I	-82	2	15	1	0.9903	0.9990	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 21
1J	-82	2	-14	1	0.9903	0.9990	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 21
1K	-82	-3	15	1	0.9903	0.9994	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 21
1L	-82	-3	-14	1	0.9903	0.9994	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 10
NI 262
NF 264
Lungh. 48.0 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	-----	-----			-----			-----	-----			
	cm	daN			daN*m							

1A	0	-79	-6	1	0	2	3	1	0.00	0.00	0.01
1B	0	-79	10	1	0	2	-3	1	0.00	0.00	0.01
1C	0	-79	-6	-2	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1D	0	-79	10	-2	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01
1E	0	186	-6	1	0	2	3	1	0.00	0.01	0.01
1F	0	186	10	1	0	2	-3	1	0.00	0.01	0.01
1G	0	186	-6	-2	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1H	0	186	10	-2	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1I	0	-71	-3	1	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00
1J	0	-71	8	1	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00
1K	0	-71	-3	-2	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1L	0	-71	8	-2	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1M	0	178	-3	1	0	2	2	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	178	8	1	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	178	-3	-2	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	178	8	-2	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00
2	0	71	3	-1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-79	-8	1	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-79	9	1	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-79	-8	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-79	9	-2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	186	-8	1	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	186	9	1	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	186	-8	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	186	9	-2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-71	-5	1	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-71	6	1	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-71	-5	-2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-71	6	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	178	-5	1	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	178	6	1	0	2	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	178	-5	-2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	178	6	-2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	71	1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-79	-9	1	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-79	7	1	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-79	-9	-2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-79	7	-2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	186	-9	1	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	186	7	1	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	186	-9	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	186	7	-2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-71	-6	1	0	2	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-71	4	1	0	2	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-71	-6	-2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-71	4	-2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	178	-6	1	0	2	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	178	4	1	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	178	-6	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	178	4	-2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	71	-1	-1	0	2	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-79	2	3	1	0.9904	1.0005	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-79	2	-3	1	0.9904	1.0005	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-79	1	3	1	0.9904	0.9996	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-79	1	-3	1	0.9904	0.9996	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1I	-71	2	2	1	0.9904	1.0005	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-71	2	-2	1	0.9904	1.0005	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-71	1	2	1	0.9904	1.0000	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-71	1	-2	1	0.9904	1.0000	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 11 NI 266 NF 267 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-38	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-38	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-38	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-38	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	147	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	147	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	147	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	147	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-136	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-136	4	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-136	0	-2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-136	4	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	

1M	0	246	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	246	4	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	246	0	-2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	246	4	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	0	74	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-38	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-38	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-38	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-38	1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	147	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	147	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	147	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	147	1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-136	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	24	-136	2	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1K	24	-136	-2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	24	-136	2	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	24	246	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	246	2	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	246	-2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	246	2	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	24	74	0	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-38	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-38	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-38	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-38	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	147	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	147	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	147	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	147	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-136	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-136	0	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-136	-3	-2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-136	0	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	246	-3	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	246	0	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	246	-3	-2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	246	0	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	74	-2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-38	0	-0	1	0.9904	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1B	-38	0	0	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1C	-38	0	-0	1	0.9904	0.9993	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1D	-38	0	0	1	0.9904	0.9993	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1I	-136	0	-1	1	0.9904	0.9998	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1J	-136	0	1	1	0.9904	0.9998	0.9996	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1K	-136	-1	-1	1	0.9904	0.9989	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1L	-136	-1	1	1	0.9904	0.9989	0.9996	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 12 NI 264 NF 266 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-53	-1	0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-53	4	0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-53	-1	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-53	4	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	175	-1	0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	175	4	0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	175	-1	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	175	4	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-96	-1	-0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-96	4	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-96	-1	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-96	4	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	218	-1	-0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	218	4	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	218	-1	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	218	4	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	82	2	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-53	-3	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-53	3	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-53	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-53	3	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	175	-3	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	175	3	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	175	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	175	3	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	

1I	24	-96	-3	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1J	24	-96	2	-0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1K	24	-96	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1L	24	-96	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1M	24	218	-3	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	218	2	-0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	218	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	218	2	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	82	-0	-1	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-53	-4	0	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-53	1	0	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-53	-4	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-53	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	175	-4	0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	175	1	0	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	175	-4	-2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	175	1	-2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-96	-4	-0	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1J	48	-96	1	-0	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1K	48	-96	-4	-2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1L	48	-96	1	-2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1M	48	218	-4	-0	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	218	1	-0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	218	-4	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	218	1	-2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	82	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											
1A	-53	1	1	1	0.9904	1.0003	0.9996	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1B	-53	1	-1	1	0.9904	1.0003	0.9997	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1C	-53	1	1	1	0.9904	0.9997	0.9996	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1D	-53	1	-1	1	0.9904	0.9997	0.9997	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1I	-96	1	-1	1	0.9904	1.0005	0.9988	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1J	-96	1	-1	1	0.9904	1.0005	0.9988	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1K	-96	1	-1	1	0.9904	0.9995	0.9988	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1L	-96	1	-1	1	0.9904	0.9995	0.9988	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21

ASTA NUM. 13 NI 267 NF 260 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-37	0	-1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-37	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-37	0	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-37	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	146	0	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	146	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	146	0	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	146	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-138	1	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-138	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-138	1	-2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-138	2	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	246	1	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	246	2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	246	1	-2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	246	2	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	74	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-37	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-37	0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-37	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-37	0	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	146	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	146	0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	146	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	146	0	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-138	-1	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	-138	0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	-138	-1	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	-138	0	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	246	-1	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	246	0	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	246	-1	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	246	0	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	74	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-37	-3	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-37	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-37	-3	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-37	-1	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	

1E	48	146	-3	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	146	-1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	146	-3	-2	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	146	-1	-2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-138	-3	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-138	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-138	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-138	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	246	-3	-1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	246	-2	-1	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	246	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	246	-2	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	74	-3	-2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-37	0	1	1	0.9904	0.9998	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1B	-37	0	-0	1	0.9904	0.9998	1.0002	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1C	-37	1	1	1	0.9904	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1D	-37	1	-0	1	0.9904	0.9995	1.0002	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1I	-138	1	1	1	0.9904	0.9998	1.0003	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1J	-138	1	-0	1	0.9904	0.9998	1.0009	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1K	-138	-1	1	1	0.9904	0.9984	1.0003	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1L	-138	-1	-0	1	0.9904	0.9984	1.0009	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 14 NI 260 NF 258 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN	----- daN	----- daN	----- daN*m	----- daN*m	----- daN	-----	-----	-----	-----	
1A	0	-48	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-48	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-48	-1	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-48	3	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	119	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	119	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	119	-1	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	119	3	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-199	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-199	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-199	-1	-3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-199	3	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	270	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	270	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	270	-1	-3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	270	3	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	50	1	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-48	-3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-48	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-48	-3	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-48	1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	119	-3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	119	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	119	-3	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	119	1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-199	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	-199	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	-199	-2	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	-199	1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	270	-2	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	270	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	270	-2	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	270	1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	50	-1	-3	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-48	-5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-48	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-48	-5	-3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-48	-0	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	119	-5	-1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	119	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	119	-5	-3	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	119	-0	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-199	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	-199	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	-199	-4	-3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	48	-199	-1	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	48	270	-4	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	270	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	270	-4	-3	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	270	-1	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	50	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-48	-0	-1	1	0.9904	0.9992	0.9996	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1B	-48	-0	0	1	0.9904	0.9992	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1C	-48	-1	-1	1	0.9904	0.9992	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-48	-1	0	1	0.9904	0.9992	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1I	-199	0	-1	1	0.9904	0.9986	0.9988	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-199	0	0	1	0.9904	0.9986	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-199	-1	-1	1	0.9904	0.9975	0.9988	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-199	-1	0	1	0.9904	0.9975	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 15 NI 256 NF 11 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-216	-43	-7	0	1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1B	0	-216	40	-7	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	0	-216	-43	-16	0	-1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1D	0	-216	40	-16	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	0	135	-43	-7	0	1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1F	0	135	40	-7	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	0	135	-43	-16	0	-1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1H	0	135	40	-16	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	0	-392	-28	-6	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1J	0	-392	25	-6	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	-392	-28	-17	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1L	0	-392	25	-17	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	311	-28	-6	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	311	25	-6	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	311	-28	-17	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	311	25	-17	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-47	-2	-17	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-216	-45	-7	0	4	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1B	24	-216	38	-7	0	4	6	1	0.01	0.01	0.01	
1C	24	-216	-45	-16	0	1	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1D	24	-216	38	-16	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1E	24	135	-45	-7	0	4	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1F	24	135	38	-7	0	4	6	1	0.01	0.01	0.01	
1G	24	135	-45	-16	0	1	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1H	24	135	38	-16	0	1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1I	24	-392	-30	-6	0	5	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1J	24	-392	23	-6	0	5	4	1	0.00	0.02	0.01	
1K	24	-392	-30	-17	0	1	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1L	24	-392	23	-17	0	1	4	1	0.00	0.02	0.01	
1M	24	311	-30	-6	0	5	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1N	24	311	23	-6	0	5	4	1	0.00	0.01	0.01	
1O	24	311	-30	-17	0	1	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1P	24	311	23	-17	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01	
2	24	-47	-4	-17	0	4	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	48	-216	-47	-7	0	8	-17	1	0.01	0.01	0.03	
1B	48	-216	37	-7	0	8	15	1	0.01	0.01	0.03	
1C	48	-216	-47	-16	0	3	-17	1	0.01	0.01	0.03	
1D	48	-216	37	-16	0	3	15	1	0.01	0.01	0.03	
1E	48	135	-47	-7	0	8	-17	1	0.01	0.01	0.03	
1F	48	135	37	-7	0	8	15	1	0.01	0.01	0.03	
1G	48	135	-47	-16	0	3	-17	1	0.01	0.01	0.03	
1H	48	135	37	-16	0	3	15	1	0.01	0.01	0.03	
1I	48	-392	-32	-6	0	9	-12	1	0.00	0.02	0.02	
1J	48	-392	21	-6	0	9	9	1	0.00	0.02	0.02	
1K	48	-392	-32	-17	0	2	-12	1	0.00	0.02	0.02	
1L	48	-392	21	-17	0	2	9	1	0.00	0.02	0.02	
1M	48	311	-32	-6	0	9	-12	1	0.00	0.01	0.02	
1N	48	311	21	-6	0	9	9	1	0.00	0.01	0.02	
1O	48	311	-32	-17	0	2	-12	1	0.00	0.01	0.02	
1P	48	311	21	-17	0	2	9	1	0.00	0.01	0.02	
2	48	-47	-7	-17	0	8	-2	1	0.00	0.00	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-216	8	-17	1	0.9903	0.9993	0.9984	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 21
1B	-216	8	15	1	0.9903	0.9993	0.9984	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1C	-216	3	-17	1	0.9903	0.9983	0.9984	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1D	-216	3	15	1	0.9903	0.9983	0.9984	--	--	0.01	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1I	-392	9	-12	1	0.9903	0.9986	0.9971	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 21

1J	-392	9	9	1	0.9903	0.9986	0.9971	--	--	0.02	--	0.05	Snell.	'zx'='	21
1K	-392	2	-12	1	0.9903	0.9973	0.9971	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	21
1L	-392	2	9	1	0.9903	0.9973	0.9971	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	21
2	-47	8	-2	1	0.9903	0.9998	0.9997	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx'='	21

ASTA NUM. 16 NI 258 NF 256 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
cm		daN				daN*m						
<hr/>												
1A	0	-114	-4	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-114	7	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-114	-4	-6	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-114	7	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	120	-4	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	0	120	7	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1G	0	120	-4	-6	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	0	120	7	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1I	0	-286	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-286	5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-286	-2	-6	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-286	5	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	291	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	291	5	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	291	-2	-6	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	291	5	-6	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	8	2	-5	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
<hr/>												
1A	24	-114	-6	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-114	5	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-114	-6	-6	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-114	5	-6	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	120	-6	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1F	24	120	5	-2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1G	24	120	-6	-6	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1H	24	120	5	-6	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1I	24	-286	-4	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	-286	3	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	-286	-4	-6	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	-286	3	-6	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	291	-4	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	291	3	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	291	-4	-6	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	291	3	-6	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	8	-0	-5	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
<hr/>												
1A	48	-114	-7	-2	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-114	4	-2	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-114	-7	-6	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-114	4	-6	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	120	-7	-2	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1F	48	120	4	-2	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1G	48	120	-7	-6	0	2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1H	48	120	4	-6	0	2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1I	48	-286	-5	-1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	-286	2	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	-286	-5	-6	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1L	48	-286	2	-6	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	48	291	-5	-1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	291	2	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	291	-5	-6	0	2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	291	2	-6	0	2	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	8	-2	-5	0	2	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-114	-0	-2	1	0.9904	0.9981	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1B	-114	-0	2	1	0.9904	0.9981	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1C	-114	2	-2	1	0.9904	0.9988	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1D	-114	2	2	1	0.9904	0.9988	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1I	-286	0	-2	1	0.9904	0.9973	0.9981	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 21
1J	-286	0	1	1	0.9904	0.9973	0.9982	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 21
1K	-286	2	-2	1	0.9904	0.9963	0.9981	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 21
1L	-286	2	1	1	0.9904	0.9963	0.9982	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 17 NI 14 NF 248 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
cm		daN				daN*m						

1A	0	-1571	19	2	0	1	-6	1	0.00	0.07	0.01
1B	0	-1571	20	2	0	1	-7	1	0.00	0.07	0.01
1C	0	-1571	19	-1	0	-1	-6	1	0.00	0.07	0.01
1D	0	-1571	20	-1	0	-1	-7	1	0.00	0.07	0.01
1E	0	271	19	2	0	1	-6	1	0.00	0.01	0.01
1F	0	271	20	2	0	1	-7	1	0.00	0.01	0.01
1G	0	271	19	-1	0	-1	-6	1	0.00	0.01	0.01
1H	0	271	20	-1	0	-1	-7	1	0.00	0.01	0.01
1I	0	-931	19	2	0	1	-7	1	0.00	0.04	0.01
1J	0	-931	19	2	0	1	-7	1	0.00	0.04	0.01
1K	0	-931	19	-1	0	-1	-7	1	0.00	0.04	0.01
1L	0	-931	19	-1	0	-1	-7	1	0.00	0.04	0.01
1M	0	-370	19	2	0	1	-7	1	0.00	0.02	0.01
1N	0	-370	19	2	0	1	-7	1	0.00	0.02	0.01
1O	0	-370	19	-1	0	-1	-7	1	0.00	0.02	0.01
1P	0	-370	19	-1	0	-1	-7	1	0.00	0.02	0.01
2	0	-951	27	1	0	1	-10	1	0.00	0.04	0.02
1A	24	-1571	17	2	0	1	-2	1	0.00	0.07	0.00
1B	24	-1571	18	2	0	1	-3	1	0.00	0.07	0.01
1C	24	-1571	17	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.00
1D	24	-1571	18	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.07	0.01
1E	24	271	17	2	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	271	18	2	0	1	-3	1	0.00	0.01	0.01
1G	24	271	17	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	271	18	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1I	24	-931	17	2	0	1	-2	1	0.00	0.04	0.00
1J	24	-931	18	2	0	1	-3	1	0.00	0.04	0.01
1K	24	-931	17	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.00
1L	24	-931	18	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.04	0.01
1M	24	-370	17	2	0	1	-2	1	0.00	0.02	0.00
1N	24	-370	18	2	0	1	-3	1	0.00	0.02	0.01
1O	24	-370	17	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00
1P	24	-370	18	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01
2	24	-951	25	1	0	0	-4	1	0.00	0.04	0.01
1A	48	-1571	15	2	0	0	2	1	0.00	0.07	0.00
1B	48	-1571	16	2	0	0	1	1	0.00	0.07	0.00
1C	48	-1571	15	-1	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.00
1D	48	-1571	16	-1	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.00
1E	48	271	15	2	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	271	16	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	271	15	-1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	271	16	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-931	16	2	0	0	2	1	0.00	0.04	0.00
1J	48	-931	16	2	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1K	48	-931	16	-1	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.00
1L	48	-931	16	-1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00
1M	48	-370	16	2	0	0	2	1	0.00	0.02	0.00
1N	48	-370	16	2	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1O	48	-370	16	-1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00
1P	48	-370	16	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
2	48	-951	23	1	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1571	1	-6	1	0.9903	0.9984	0.9869	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 21
1B	-1571	1	-7	1	0.9903	0.9984	0.9913	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 21
1C	-1571	-1	-6	1	0.9903	1.0067	0.9869	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 21
1D	-1571	-1	-7	1	0.9903	1.0067	0.9913	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 21
1I	-931	1	-7	1	0.9903	0.9980	0.9932	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 21
1J	-931	1	-7	1	0.9903	0.9980	0.9941	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 21
1K	-931	-1	-7	1	0.9903	1.0015	0.9932	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1L	-931	-1	-7	1	0.9903	1.0015	0.9941	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1M	-370	1	-7	1	0.9903	0.9992	0.9973	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1N	-370	1	-7	1	0.9903	0.9992	0.9976	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1O	-370	-1	-7	1	0.9903	1.0006	0.9973	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1P	-370	-1	-7	1	0.9903	1.0006	0.9976	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
2	-951	1	-10	1	0.9903	0.9953	0.9934	--	--	0.04	--	0.06	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 18 NI 248 NF 250 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-977	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1B	0	-977	11	0	0	0	-4	1	0.00	0.04	0.01	
1C	0	-977	-0	-1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1D	0	-977	11	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.04	0.01	
1E	0	298	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	298	11	0	0	0	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	298	-0	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	

1H	0	298	11	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.01
1I	0	-533	4	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1J	0	-533	7	1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00
1K	0	-533	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1L	0	-533	7	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00
1M	0	-145	4	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	-145	7	1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	-145	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	-145	7	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
2	0	-499	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00
1A	24	-977	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1B	24	-977	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1C	24	-977	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00
1D	24	-977	10	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00
1E	24	298	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	298	10	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	298	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	298	10	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-533	2	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1J	24	-533	6	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1K	24	-533	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1L	24	-533	6	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1M	24	-145	2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	-145	6	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	-145	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	-145	6	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	-499	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00
1A	48	-977	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
1B	48	-977	8	0	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1C	48	-977	-4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1D	48	-977	8	-1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00
1E	48	298	-4	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	298	8	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	298	-4	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	298	8	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-533	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00
1J	48	-533	4	1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1K	48	-533	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1L	48	-533	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1M	48	-145	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	-145	4	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	-145	0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	-145	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	-499	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-977	0	1	1	0.9904	0.9994	1.0004	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1B	-977	0	-4	1	0.9904	0.9994	0.9934	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1C	-977	-0	1	1	0.9904	1.0008	1.0004	--	--	0.04	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1D	-977	-0	-4	1	0.9904	1.0008	0.9934	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1I	-533	0	-1	1	0.9904	0.9945	0.9943	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1J	-533	0	-2	1	0.9904	0.9945	0.9961	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1K	-533	-0	-1	1	0.9904	0.9962	0.9943	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1L	-533	-0	-2	1	0.9904	0.9962	0.9961	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1M	-145	0	-1	1	0.9904	0.9985	0.9985	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1N	-145	0	-2	1	0.9904	0.9985	0.9989	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1O	-145	-0	-1	1	0.9904	0.9990	0.9985	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1P	-145	-0	-2	1	0.9904	0.9990	0.9989	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
2	-499	-0	-2	1	0.9904	1.0026	0.9956	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 19 NI 252 NF 253 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	187	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	187	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	187	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	187	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	313	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	313	11	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	313	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	313	11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	230	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	230	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	230	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	230	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	271	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	271	8	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	271	6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	271	8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	

2	0	363	10	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1A	24	187	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1B	24	187	9	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1C	24	187	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1D	24	187	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1E	24	313	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	313	9	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	313	2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	313	9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	230	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	24	230	7	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1K	24	230	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	24	230	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	24	271	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	271	7	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	271	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	271	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	24	363	8	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1A	48	187	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1B	48	187	7	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.00
1C	48	187	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1D	48	187	7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.00
1E	48	313	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	313	7	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	313	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	313	7	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	230	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	230	5	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	230	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	230	5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	271	3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	271	5	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	271	3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	271	5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00
2	48	363	6	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	daN	daN*m	daN*m										

ASTA NUM. 20 NI 250 NF 252 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-388	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	0	-388	17	0	0	0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1C	0	-388	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	0	-388	17	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1E	0	313	3	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	313	17	0	0	0	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	313	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	313	17	-0	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-145	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-145	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-145	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-145	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	69	8	0	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	69	12	0	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1O	0	69	8	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	69	12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
2	0	-59	14	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-388	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	24	-388	16	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	24	-388	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	24	-388	16	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1E	24	313	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	313	16	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	313	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	313	16	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-145	6	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	-145	11	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	-145	6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	-145	11	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	69	6	0	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	69	11	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	69	6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	69	11	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-59	12	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-388	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	48	-388	14	0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	

1C	48	-388	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00
1D	48	-388	14	-0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1E	48	313	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	313	14	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1G	48	313	-1	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	313	14	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1I	48	-145	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-145	9	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-145	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-145	9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	69	4	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1N	48	69	9	0	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00
1O	48	69	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1P	48	69	9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
2	48	-59	10	-0	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											
1A	-388	-0	0	1	0.9904	0.9965	1.0001	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1B	-388	-0	-4	1	0.9904	0.9965	0.9948	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1C	-388	-0	0	1	0.9904	0.9939	1.0001	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1D	-388	-0	-4	1	0.9904	0.9939	0.9948	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1I	-145	0	-2	1	0.9904	0.9997	0.9979	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-145	0	-3	1	0.9904	0.9997	0.9980	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-145	-0	-2	1	0.9904	1.0005	0.9979	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-145	-0	-3	1	0.9904	1.0005	0.9980	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
2	-59	-0	-3	1	0.9904	0.9997	0.9991	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 21 NI 253 NF 246 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	207	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	207	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	207	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	207	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	313	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	313	9	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	313	-0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	313	9	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	242	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	242	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	242	3	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	242	6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	277	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	277	6	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	277	3	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	277	6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	377	6	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	24	207	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	24	207	7	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	24	207	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	24	207	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	24	313	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	313	7	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	313	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	313	7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	242	1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	242	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	242	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	242	4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	277	1	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	277	4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	277	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	277	4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	377	4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	48	207	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	48	207	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1C	48	207	-3	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	48	207	5	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1E	48	313	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	313	5	0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	313	-3	-0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	313	5	-0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	242	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	242	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	242	-0	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	48	242	2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	48	277	-0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	277	2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	277	-0	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	

1P	48	277	2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	377	2	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 22 NI 246 NF 244 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	297	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1B	0	297	16	1	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1C	0	297	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1D	0	297	16	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1E	0	780	1	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1F	0	780	16	1	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01
1G	0	780	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1H	0	780	16	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.01
1I	0	464	6	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1J	0	464	11	1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00
1K	0	464	6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1L	0	464	11	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00
1M	0	614	6	1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1N	0	614	11	1	0	0	-2	1	0.00	0.03	0.00
1O	0	614	6	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1P	0	614	11	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.00
2	0	789	12	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.00

1A	24	297	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1B	24	297	14	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1C	24	297	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1D	24	297	14	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1E	24	780	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1F	24	780	14	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1G	24	780	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1H	24	780	14	-1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1I	24	464	4	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1J	24	464	9	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1K	24	464	4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1L	24	464	9	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1M	24	614	4	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1N	24	614	9	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1O	24	614	4	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1P	24	614	9	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
2	24	789	10	-0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00

1A	48	297	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1B	48	297	12	1	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01
1C	48	297	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1D	48	297	12	-1	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01
1E	48	780	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1F	48	780	12	1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01
1G	48	780	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1H	48	780	12	-1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01
1I	48	464	3	1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1J	48	464	7	1	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01
1K	48	464	3	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1L	48	464	7	-1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1M	48	614	3	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1N	48	614	7	1	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01
1O	48	614	3	-1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1P	48	614	7	-1	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01
2	48	789	8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 23 NI 242 NF 13 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	231	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1B	0	231	9	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	0	231	-2	-2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1D	0	231	9	-2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1E	0	1869	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00
1F	0	1869	9	1	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00
1G	0	1869	-2	-2	0	-1	1	1	0.00	0.08	0.00
1H	0	1869	9	-2	0	-1	0	1	0.00	0.08	0.00
1I	0	800	2	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1J	0	800	5	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1K	0	800	2	-2	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00
1L	0	800	5	-2	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00
1M	0	1300	2	1	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00
1N	0	1300	5	1	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00
1O	0	1300	2	-2	0	-1	1	1	0.00	0.05	0.00
1P	0	1300	5	-2	0	-1	1	1	0.00	0.05	0.00
2	0	1550	6	-1	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00
1A	25	231	-3	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1B	25	231	7	1	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1C	25	231	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1D	25	231	7	-2	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1E	25	1869	-3	1	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00
1F	25	1869	7	1	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01
1G	25	1869	-3	-2	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00
1H	25	1869	7	-2	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01
1I	25	800	0	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1J	25	800	4	1	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.00
1K	25	800	0	-2	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1L	25	800	4	-2	0	0	2	1	0.00	0.03	0.00
1M	25	1300	0	1	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00
1N	25	1300	4	1	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.00
1O	25	1300	0	-2	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00
1P	25	1300	4	-2	0	0	2	1	0.00	0.05	0.00
2	25	1550	3	-1	0	0	2	1	0.00	0.06	0.00
1A	50	231	-5	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1B	50	231	6	1	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01
1C	50	231	-5	-2	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1D	50	231	6	-2	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01
1E	50	1869	-5	1	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00
1F	50	1869	6	1	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.01
1G	50	1869	-5	-2	0	1	-1	1	0.00	0.08	0.00
1H	50	1869	6	-2	0	1	4	1	0.00	0.08	0.01
1I	50	800	-1	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1J	50	800	2	1	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.00
1K	50	800	-1	-2	0	1	1	1	0.00	0.03	0.00
1L	50	800	2	-2	0	1	2	1	0.00	0.03	0.00
1M	50	1300	-1	1	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.00
1N	50	1300	2	1	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.00
1O	50	1300	-1	-2	0	1	1	1	0.00	0.05	0.00
1P	50	1300	2	-2	0	1	2	1	0.00	0.05	0.00
2	50	1550	1	-1	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 24 NI 244 NF 242 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	269	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	269	11	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	269	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	269	11	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	1330	1	1	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1F	0	1330	11	1	0	0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1G	0	1330	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1H	0	1330	11	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.06	0.00	
1I	0	637	5	2	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	0	637	8	2	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	637	5	-2	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	637	8	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	962	5	2	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1N	0	962	8	2	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
1O	0	962	5	-2	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1P	0	962	8	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00	
2	0	1176	9	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1A	24	269	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	24	269	10	1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	

1C	24	269	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1D	24	269	10	-1	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.00
1E	24	1330	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00
1F	24	1330	10	1	0	0	2	1	0.00	0.06	0.00
1G	24	1330	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.06	0.00
1H	24	1330	10	-1	0	-1	2	1	0.00	0.06	0.00
1I	24	637	3	2	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1J	24	637	6	2	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.00
1K	24	637	3	-2	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1L	24	637	6	-2	0	0	2	1	0.00	0.03	0.00
1M	24	962	3	2	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00
1N	24	962	6	2	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.00
1O	24	962	3	-2	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1P	24	962	6	-2	0	0	2	1	0.00	0.04	0.00
2	24	1176	7	-0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.00
1A	48	269	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1B	48	269	8	1	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01
1C	48	269	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1D	48	269	8	-1	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01
1E	48	1330	-2	1	0	1	0	1	0.00	0.06	0.00
1F	48	1330	8	1	0	1	4	1	0.00	0.06	0.01
1G	48	1330	-2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.06	0.00
1H	48	1330	8	-1	0	-1	4	1	0.00	0.06	0.01
1I	48	637	1	2	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.00
1J	48	637	4	2	0	-1	3	1	0.00	0.03	0.01
1K	48	637	1	-2	0	1	2	1	0.00	0.03	0.00
1L	48	637	4	-2	0	1	3	1	0.00	0.03	0.01
1M	48	962	1	2	0	-1	2	1	0.00	0.04	0.00
1N	48	962	4	2	0	-1	3	1	0.00	0.04	0.01
1O	48	962	1	-2	0	1	2	1	0.00	0.04	0.00
1P	48	962	4	-2	0	1	3	1	0.00	0.04	0.01
2	48	1176	5	-0	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN												
		daN*m											

ASTA NUM. 25 NI 15 NF 234 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--												
	cm		daN			daN*m						
1A	0	226	6	3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	226	11	3	0	1	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1C	0	226	6	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	226	11	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1E	0	1868	6	3	0	1	-0	1	0.00	0.08	0.00	
1F	0	1868	11	3	0	1	-3	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	1868	6	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.08	0.00	
1H	0	1868	11	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	795	8	2	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1J	0	795	9	2	0	1	-2	1	0.00	0.03	0.00	
1K	0	795	8	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00	
1L	0	795	9	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.00	
1M	0	1299	8	2	0	1	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1N	0	1299	9	2	0	1	-2	1	0.00	0.05	0.00	
1O	0	1299	8	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.00	
1P	0	1299	9	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.05	0.00	
2	0	1546	12	1	0	1	-3	1	0.00	0.06	0.01	
1A	24	226	4	3	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	24	226	10	3	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	24	226	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	24	226	10	-1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	24	1868	4	3	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1F	24	1868	10	3	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1G	24	1868	4	-1	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1H	24	1868	10	-1	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1I	24	795	6	2	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1J	24	795	8	2	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1K	24	795	6	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00	
1L	24	795	8	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00	
1M	24	1299	6	2	0	0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1N	24	1299	8	2	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
1O	24	1299	6	-1	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.00	
1P	24	1299	8	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00	
2	24	1546	10	1	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00	
1A	48	226	2	3	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.00	
1B	48	226	8	3	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	48	226	2	-1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1D	48	226	8	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	48	1868	2	3	0	-1	2	1	0.00	0.08	0.00	
1F	48	1868	8	3	0	-1	1	1	0.00	0.08	0.00	

1G	48	1868	2	-1	0	0	2	1	0.00	0.08	0.00
1H	48	1868	8	-1	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00
1I	48	795	4	2	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.00
1J	48	795	6	2	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.00
1K	48	795	4	-1	0	0	2	1	0.00	0.03	0.00
1L	48	795	6	-1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1M	48	1299	4	2	0	-1	2	1	0.00	0.05	0.00
1N	48	1299	6	2	0	-1	1	1	0.00	0.05	0.00
1O	48	1299	4	-1	0	0	2	1	0.00	0.05	0.00
1P	48	1299	6	-1	0	0	1	1	0.00	0.05	0.00
2	48	1546	8	1	0	-0	2	1	0.00	0.06	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 26 NI 234 NF 236 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						

1A	0	267	-10	1	0	1	5	1	0.00	0.01	0.01
1B	0	267	1	1	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1C	0	267	-10	-1	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.01
1D	0	267	1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1E	0	1336	-10	1	0	1	5	1	0.00	0.06	0.01
1F	0	1336	1	1	0	1	1	1	0.00	0.06	0.00
1G	0	1336	-10	-1	0	-1	5	1	0.00	0.06	0.01
1H	0	1336	1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.06	0.00
1I	0	637	-6	2	0	1	3	1	0.00	0.03	0.01
1J	0	637	-2	2	0	1	2	1	0.00	0.03	0.00
1K	0	637	-6	-2	0	-1	3	1	0.00	0.03	0.01
1L	0	637	-2	-2	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.00
1M	0	966	-6	2	0	1	3	1	0.00	0.04	0.01
1N	0	966	-2	2	0	1	2	1	0.00	0.04	0.00
1O	0	966	-6	-2	0	-1	3	1	0.00	0.04	0.01
1P	0	966	-2	-2	0	-1	2	1	0.00	0.04	0.00
2	0	1178	-7	0	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.01

1A	24	267	-11	1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00
1B	24	267	-0	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1C	24	267	-11	-1	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.00
1D	24	267	-0	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1E	24	1336	-11	1	0	0	2	1	0.00	0.06	0.00
1F	24	1336	-0	1	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00
1G	24	1336	-11	-1	0	-1	2	1	0.00	0.06	0.00
1H	24	1336	-0	-1	0	-1	1	1	0.00	0.06	0.00
1I	24	637	-8	2	0	0	2	1	0.00	0.03	0.00
1J	24	637	-4	2	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1K	24	637	-8	-2	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.00
1L	24	637	-4	-2	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1M	24	966	-8	2	0	0	2	1	0.00	0.04	0.00
1N	24	966	-4	2	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00
1O	24	966	-8	-2	0	-0	2	1	0.00	0.04	0.00
1P	24	966	-4	-2	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00
2	24	1178	-9	0	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.00

1A	48	267	-13	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1B	48	267	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	48	267	-13	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1D	48	267	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1E	48	1336	-13	1	0	0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1F	48	1336	-2	1	0	0	0	1	0.00	0.06	0.00
1G	48	1336	-13	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00
1H	48	1336	-2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.00
1I	48	637	-9	2	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1J	48	637	-6	2	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1K	48	637	-9	-2	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00
1L	48	637	-6	-2	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1M	48	966	-9	2	0	-0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1N	48	966	-6	2	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00
1O	48	966	-9	-2	0	0	-0	1	0.00	0.04	0.00
1P	48	966	-6	-2	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00
2	48	1178	-11	0	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	----- cm	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	
1A	0	215	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1B	0	215	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	215	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1D	0	215	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	313	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	313	3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	313	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	313	3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	248	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	248	0	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	248	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	248	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	281	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	281	0	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	281	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	281	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	383	-2	0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.00	
1A	24	215	-7	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	24	215	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	24	215	-7	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	24	215	2	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	24	313	-7	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	313	2	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	313	-7	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	313	2	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	248	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	248	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	248	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	248	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	281	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	281	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	281	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	281	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	383	-4	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	48	215	-9	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	48	215	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	48	215	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	48	215	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	48	313	-9	0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	313	0	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	313	-9	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	313	0	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	248	-6	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	248	-3	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	248	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	48	248	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	48	281	-6	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	281	-3	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	281	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	281	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	383	-6	0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	daN	daN*m											
1A	0	296	-12	1	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01		
1B	0	296	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00		
1C	0	296	-12	-1	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01		
1D	0	296	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00		
1E	0	787	-12	1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01		
1F	0	787	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.03	0.00		
1G	0	787	-12	-1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01		
1H	0	787	3	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.03	0.00		
1I	0	465	-7	1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01		
1J	0	465	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00		
1K	0	465	-7	-1	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01		

1L	0	465	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1M	0	618	-7	1	0	0	3	1	0.00	0.03	0.01
1N	0	618	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1O	0	618	-7	-1	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01
1P	0	618	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
2	0	793	-7	0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.01
1A	24	296	-14	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1B	24	296	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	24	296	-14	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1D	24	296	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1E	24	787	-14	1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1F	24	787	1	1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1G	24	787	-14	-1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1H	24	787	1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1I	24	465	-9	1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1J	24	465	-4	1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1K	24	465	-9	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1L	24	465	-4	-1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1M	24	618	-9	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1N	24	618	-4	1	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1O	24	618	-9	-1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
1P	24	618	-4	-1	0	0	1	1	0.00	0.03	0.00
2	24	793	-9	0	0	-0	1	1	0.00	0.03	0.00
1A	48	296	-16	1	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1B	48	296	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	48	296	-16	-1	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1D	48	296	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1E	48	787	-16	1	0	-0	-3	1	0.00	0.03	0.01
1F	48	787	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.00
1G	48	787	-16	-1	0	0	-3	1	0.00	0.03	0.01
1H	48	787	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.00
1I	48	465	-10	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1J	48	465	-6	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1K	48	465	-10	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1L	48	465	-6	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1M	48	618	-10	1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1N	48	618	-6	1	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1O	48	618	-10	-1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
1P	48	618	-6	-1	0	0	-1	1	0.00	0.03	0.00
2	48	793	-12	0	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 29 NI 239 NF 232 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	196	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1B	0	196	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	0	196	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1D	0	196	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	0	314	-8	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	314	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	314	-8	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	314	0	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	236	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	236	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	236	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	236	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	274	-5	0	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	274	-3	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	274	-5	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	274	-3	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	370	-6	0	0	0	3	1	0.00	0.02	0.00	
1A	24	196	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1B	24	196	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1C	24	196	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1D	24	196	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1E	24	314	-9	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	314	-2	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	314	-9	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	314	-2	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	236	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	236	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	236	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	236	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	274	-7	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	274	-4	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	274	-7	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	

1P	24	274	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	24	370	-8	0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1A	48	196	-11	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1B	48	196	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1C	48	196	-11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1D	48	196	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1E	48	314	-11	0	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	314	-3	0	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	314	-11	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	314	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	236	-8	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	236	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	236	-8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	236	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	274	-8	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	274	-6	0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	274	-8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	274	-6	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	370	-10	0	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 30 NI 232 NF 230 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-377	-14	1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1B	0	-377	1	1	0	0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	0	-377	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1D	0	-377	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1E	0	315	-14	1	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	315	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	315	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	315	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-137	-9	1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-137	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-137	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-137	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	75	-9	1	0	0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1N	0	75	-4	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	0	75	-9	-0	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1P	0	75	-4	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
2	0	-50	-10	1	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1A	24	-377	-15	1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1B	24	-377	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	24	-377	-15	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1D	24	-377	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1E	24	315	-15	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	315	-1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	315	-15	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	315	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-137	-10	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	-137	-6	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	-137	-10	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	-137	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	75	-10	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1N	24	75	-6	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1O	24	75	-10	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1P	24	75	-6	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
2	24	-50	-12	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-377	-17	1	0	-0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1B	48	-377	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1C	48	-377	-17	-0	0	0	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1D	48	-377	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1E	48	315	-17	1	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1F	48	315	-3	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	315	-17	-0	0	0	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1H	48	315	-3	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-137	-12	1	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1J	48	-137	-8	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	-137	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1L	48	-137	-8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	48	75	-12	1	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1N	48	75	-8	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1O	48	75	-12	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1P	48	75	-8	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
2	48	-50	-14	1	0	-0	-3	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-377	-0	-4	1	0.9904	0.9973	0.9949	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=' 21
1B	-377	-0	0	1	0.9904	0.9973	1.0006	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'=' 21
1C	-377	-0	-4	1	0.9904	0.9966	0.9949	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'=' 21
1D	-377	-0	0	1	0.9904	0.9966	1.0006	--	--	0.02	--	0.02	Snell. 'zx'=' 21
1I	-137	-0	-3	1	0.9904	0.9984	0.9981	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1J	-137	-0	-1	1	0.9904	0.9984	0.9980	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1K	-137	-0	-3	1	0.9904	1.0002	0.9981	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1L	-137	-0	-1	1	0.9904	1.0002	0.9980	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
2	-50	-0	-3	1	0.9904	0.9998	0.9993	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 31 NI 228 NF 14 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN				daN*m						
1A	0	-1555	-12	2	0	0	2	1	0.00	0.06	0.00	
1B	0	-1555	-11	2	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1C	0	-1555	-12	-11	0	-2	2	1	0.00	0.06	0.00	
1D	0	-1555	-11	-11	0	-2	1	1	0.00	0.06	0.00	
1E	0	277	-12	2	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	277	-11	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	277	-12	-11	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	277	-11	-11	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-919	-12	-2	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1J	0	-919	-11	-2	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1K	0	-919	-12	-8	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.00	
1L	0	-919	-11	-8	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.00	
1M	0	-359	-12	-2	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1N	0	-359	-11	-2	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1O	0	-359	-12	-8	0	-1	1	1	0.00	0.02	0.00	
1P	0	-359	-11	-8	0	-1	1	1	0.00	0.02	0.00	
2	0	-936	-17	-7	0	-1	2	1	0.00	0.04	0.00	
1A	24	-1555	-14	2	0	-0	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1B	24	-1555	-13	2	0	-0	-2	1	0.00	0.06	0.00	
1C	24	-1555	-14	-11	0	1	-1	1	0.00	0.06	0.00	
1D	24	-1555	-13	-11	0	1	-2	1	0.00	0.06	0.00	
1E	24	277	-14	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	277	-13	2	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	277	-14	-11	0	1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	277	-13	-11	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-919	-14	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.00	
1J	24	-919	-13	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.00	
1K	24	-919	-14	-8	0	1	-2	1	0.00	0.04	0.00	
1L	24	-919	-13	-8	0	1	-2	1	0.00	0.04	0.00	
1M	24	-359	-14	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1N	24	-359	-13	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1O	24	-359	-14	-8	0	1	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1P	24	-359	-13	-8	0	1	-2	1	0.00	0.02	0.00	
2	24	-936	-20	-7	0	0	-3	1	0.00	0.04	0.01	
1A	48	-1555	-16	2	0	-1	-5	1	0.00	0.06	0.01	
1B	48	-1555	-14	2	0	-1	-6	1	0.00	0.06	0.01	
1C	48	-1555	-16	-11	0	3	-5	1	0.00	0.06	0.01	
1D	48	-1555	-14	-11	0	3	-6	1	0.00	0.06	0.01	
1E	48	277	-16	2	0	-1	-5	1	0.00	0.01	0.01	
1F	48	277	-14	2	0	-1	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1G	48	277	-16	-11	0	3	-5	1	0.00	0.01	0.01	
1H	48	277	-14	-11	0	3	-6	1	0.00	0.01	0.01	
1I	48	-919	-16	-2	0	0	-5	1	0.00	0.04	0.01	
1J	48	-919	-14	-2	0	0	-6	1	0.00	0.04	0.01	
1K	48	-919	-16	-8	0	3	-5	1	0.00	0.04	0.01	
1L	48	-919	-14	-8	0	3	-6	1	0.00	0.04	0.01	
1M	48	-359	-16	-2	0	0	-5	1	0.00	0.02	0.01	
1N	48	-359	-14	-2	0	0	-6	1	0.00	0.02	0.01	
1O	48	-359	-16	-8	0	3	-5	1	0.00	0.02	0.01	
1P	48	-359	-14	-8	0	3	-6	1	0.00	0.02	0.01	
2	48	-936	-22	-7	0	2	-8	1	0.00	0.04	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1555	-1	-5	1	0.9903	0.9841	0.9866	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=' 21
1B	-1555	-1	-6	1	0.9903	0.9841	0.9923	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=' 21
1C	-1555	3	-5	1	0.9903	0.9789	0.9866	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=' 21
1D	-1555	3	-6	1	0.9903	0.9789	0.9923	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=' 21
1I	-919	-0	-5	1	0.9903	0.9940	0.9932	--	--	0.04	--	0.05	Snell. 'zx'=' 21

1J	-919	-0	-6	1	0.9903	0.9940	0.9946	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	21
1K	-919	3	-5	1	0.9903	0.9888	0.9932	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	21
1L	-919	3	-6	1	0.9903	0.9888	0.9946	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'='	21
1M	-359	-0	-5	1	0.9903	0.9977	0.9974	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	21
1N	-359	-0	-6	1	0.9903	0.9977	0.9979	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	21
1O	-359	3	-5	1	0.9903	0.9956	0.9974	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	21
1P	-359	3	-6	1	0.9903	0.9956	0.9979	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'='	21
2	-936	2	-8	1	0.9903	0.9865	0.9937	--	--	0.04	--	0.06	Snell.	'zx'='	21

ASTA NUM. 32 NI 230 NF 228 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-964	-8	3	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1B	0	-964	3	3	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1C	0	-964	-8	-1	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.00	
1D	0	-964	3	-1	0	-1	0	1	0.00	0.04	0.00	
1E	0	301	-8	3	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	301	3	3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	301	-8	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	301	3	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-524	-5	2	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	-524	-1	2	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	-524	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	-524	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	-138	-5	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	-138	-1	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	-138	-5	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	-138	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-489	-4	1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00	
1A	24	-964	-10	3	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1B	24	-964	1	3	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1C	24	-964	-10	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1D	24	-964	1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.04	0.00	
1E	24	301	-10	3	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	301	1	3	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	301	-10	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	301	1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-524	-6	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1J	24	-524	-3	2	0	-0	0	1	0.00	0.02	0.00	
1K	24	-524	-6	-0	0	-1	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1L	24	-524	-3	-0	0	-1	0	1	0.00	0.02	0.00	
1M	24	-138	-6	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	-138	-3	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	-138	-6	-0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	-138	-3	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	-489	-6	1	0	-1	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1A	48	-964	-12	3	0	0	-4	1	0.00	0.04	0.01	
1B	48	-964	-0	3	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1C	48	-964	-12	-1	0	-2	-4	1	0.00	0.04	0.01	
1D	48	-964	-0	-1	0	-2	1	1	0.00	0.04	0.00	
1E	48	301	-12	3	0	0	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1F	48	301	-0	3	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	301	-12	-1	0	-2	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1H	48	301	-0	-1	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-524	-8	2	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1J	48	-524	-4	2	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1K	48	-524	-8	-0	0	-1	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1L	48	-524	-4	-0	0	-1	-1	1	0.00	0.02	0.00	
1M	48	-138	-8	2	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	-138	-4	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	-138	-8	-0	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	-138	-4	-0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	-489	-9	1	0	-1	-2	1	0.00	0.02	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
1A	-964	0	-4	1	0.9904	0.9998	0.9934	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'=' 21
1B	-964	0	1	1	0.9904	0.9998	1.0019	--	--	0.04	--	0.04	Snell.	'zx'=' 21
1C	-964	-2	-4	1	0.9904	1.0001	0.9934	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'=' 21
1D	-964	-2	1	1	0.9904	1.0001	1.0019	--	--	0.04	--	0.05	Snell.	'zx'=' 21
1I	-524	-0	-2	1	0.9904	1.0002	0.9961	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'=' 21
1J	-524	-0	-1	1	0.9904	1.0002	0.9947	--	--	0.02	--	0.02	Snell.	'zx'=' 21
1K	-524	-1	-2	1	0.9904	1.0001	0.9961	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'=' 21
1L	-524	-1	-1	1	0.9904	1.0001	0.9947	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'=' 21
1M	-138	-0	-2	1	0.9904	1.0001	0.9990	--	--	0.01	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1N	-138	-0	-1	1	0.9904	1.0001	0.9986	--	--	0.01	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1O	-138	-1	-2	1	0.9904	1.0000	0.9990	--	--	0.01	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1P	-138	-1	-1	1	0.9904	1.0000	0.9986	--	--	0.01	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
2	-489	-1	-2	1	0.9904	1.0001	0.9957	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx'=' 21

ASTA NUM. 33 NI 17 NF 220 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-195	-37	-8	0	-3	15	1	0.01	0.01	0.03	
1B	0	-195	47	-8	0	-3	-18	1	0.01	0.01	0.03	
1C	0	-195	-37	-17	0	-8	15	1	0.01	0.01	0.03	
1D	0	-195	47	-17	0	-8	-18	1	0.01	0.01	0.03	
1E	0	152	-37	-8	0	-3	15	1	0.01	0.01	0.03	
1F	0	152	47	-8	0	-3	-18	1	0.01	0.01	0.03	
1G	0	152	-37	-17	0	-8	15	1	0.01	0.01	0.03	
1H	0	152	47	-17	0	-8	-18	1	0.01	0.01	0.03	
1I	0	-370	-22	-7	0	-3	9	1	0.00	0.02	0.02	
1J	0	-370	32	-7	0	-3	-12	1	0.00	0.02	0.02	
1K	0	-370	-22	-18	0	-9	9	1	0.00	0.02	0.02	
1L	0	-370	32	-18	0	-9	-12	1	0.00	0.02	0.02	
1M	0	327	-22	-7	0	-3	9	1	0.00	0.01	0.02	
1N	0	327	32	-7	0	-3	-12	1	0.00	0.01	0.02	
1O	0	327	-22	-18	0	-9	9	1	0.00	0.01	0.02	
1P	0	327	32	-18	0	-9	-12	1	0.00	0.01	0.02	
2	0	-19	7	-19	0	-9	-2	1	0.00	0.00	0.02	
1A	24	-195	-39	-8	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1B	24	-195	46	-8	0	-1	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1C	24	-195	-39	-17	0	-4	6	1	0.01	0.01	0.01	
1D	24	-195	46	-17	0	-4	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1E	24	152	-39	-8	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01	
1F	24	152	46	-8	0	-1	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1G	24	152	-39	-17	0	-4	6	1	0.01	0.01	0.01	
1H	24	152	46	-17	0	-4	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1I	24	-370	-23	-7	0	-1	4	1	0.00	0.02	0.01	
1J	24	-370	30	-7	0	-1	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1K	24	-370	-23	-18	0	-4	4	1	0.00	0.02	0.01	
1L	24	-370	30	-18	0	-4	-4	1	0.00	0.02	0.01	
1M	24	327	-23	-7	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1N	24	327	30	-7	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.01	
1O	24	327	-23	-18	0	-4	4	1	0.00	0.01	0.01	
1P	24	327	30	-18	0	-4	-4	1	0.00	0.01	0.01	
2	24	-19	4	-19	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1A	48	-195	-41	-8	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1B	48	-195	44	-8	0	1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	48	-195	-41	-17	0	-0	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1D	48	-195	44	-17	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	48	152	-41	-8	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1F	48	152	44	-8	0	1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	48	152	-41	-17	0	-0	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1H	48	152	44	-17	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	48	-370	-25	-7	0	1	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1J	48	-370	28	-7	0	1	3	1	0.00	0.02	0.01	
1K	48	-370	-25	-18	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1L	48	-370	28	-18	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1M	48	327	-25	-7	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	327	28	-7	0	1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1O	48	327	-25	-18	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	327	28	-18	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
2	48	-19	2	-19	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
--	daN	daN*m												
1A	-195	-3	15	1	0.9903	0.9983	0.9986	--	--	0.01	--	0.04	Snell.	'zx' = 21
1B	-195	-3	-18	1	0.9903	0.9983	0.9986	--	--	0.01	--	0.05	Snell.	'zx' = 21
1C	-195	-8	15	1	0.9903	0.9993	0.9986	--	--	0.01	--	0.05	Snell.	'zx' = 21
1D	-195	-8	-18	1	0.9903	0.9993	0.9986	--	--	0.01	--	0.06	Snell.	'zx' = 21
1I	-370	-3	9	1	0.9903	0.9970	0.9974	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx' = 21
1J	-370	-3	-12	1	0.9903	0.9970	0.9973	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx' = 21
1K	-370	-9	9	1	0.9903	0.9985	0.9974	--	--	0.02	--	0.05	Snell.	'zx' = 21
1L	-370	-9	-12	1	0.9903	0.9985	0.9973	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx' = 21
2	-19	-9	-2	1	0.9903	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx' = 21

ASTA NUM. 34 NI 220 NF 222 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	----- cm	----- daN			----- daN*m			-----	-----			
1A	0	-96	-4	-2	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-96	7	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	

1C	0	-96	-4	-5	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00
1D	0	-96	7	-5	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00
1E	0	134	-4	-2	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00
1F	0	134	7	-2	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1G	0	134	-4	-5	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.00
1H	0	134	7	-5	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00
1I	0	-268	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	-268	5	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	-268	-2	-5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	-268	5	-5	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.00
1M	0	306	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	306	5	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	306	-2	-5	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	306	5	-5	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.00
2	0	32	2	-5	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-96	-5	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-96	6	-2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-96	-5	-5	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-96	6	-5	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	134	-5	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	134	6	-2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	134	-5	-5	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	134	6	-5	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-268	-3	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	24	-268	4	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	24	-268	-3	-5	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	24	-268	4	-5	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	24	306	-3	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	306	4	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	306	-3	-5	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	306	4	-5	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	32	0	-5	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-96	-7	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-96	4	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-96	-7	-5	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-96	4	-5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	134	-7	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	134	4	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	134	-7	-5	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	134	4	-5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-268	-5	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-268	2	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-268	-5	-5	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-268	2	-5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	306	-5	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	306	2	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	306	-5	-5	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	306	2	-5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	32	-2	-5	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-96	0	2	1	0.9904	0.9993	0.9994	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1B	-96	0	-2	1	0.9904	0.9993	0.9994	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1C	-96	-2	2	1	0.9904	0.9987	0.9994	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1D	-96	-2	-2	1	0.9904	0.9987	0.9994	--	--	0.00	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1I	-268	0	1	1	0.9904	0.9961	0.9984	--	--	0.01	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1J	-268	0	-2	1	0.9904	0.9961	0.9981	--	--	0.01	--	0.01 Snell.	'zx'= 21
1K	-268	-1	1	1	0.9904	0.9958	0.9984	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'= 21
1L	-268	-1	-2	1	0.9904	0.9958	0.9981	--	--	0.01	--	0.02 Snell.	'zx'= 21

ASTA NUM. 35 NI 224 NF 225 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy	Fz	Mx ----- daN*m	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-24	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-24	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-24	1	-2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-24	3	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	155	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	155	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	155	1	-2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	155	3	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-126	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-126	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-126	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-126	3	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	256	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	256	3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	256	2	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	256	3	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	

2	0	90	3	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1A	24	-24	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-24	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-24	-0	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-24	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	155	-0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	155	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	155	-0	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	155	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-126	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	24	-126	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	24	-126	-0	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	24	-126	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	24	256	-0	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	256	1	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	256	-0	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	256	1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	90	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-24	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-24	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-24	-2	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-24	-0	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	155	-2	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	155	-0	-0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	155	-2	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	155	-0	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-126	-2	-0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-126	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-126	-2	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-126	-1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	256	-2	-0	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	256	-1	-0	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	256	-2	-2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	256	-1	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	90	-2	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-24	-0	1	1	0.9904	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1B	-24	-0	-0	1	0.9904	0.9999	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1C	-24	-1	1	1	0.9904	0.9997	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1D	-24	-1	-0	1	0.9904	0.9997	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'= 21
1I	-126	1	1	1	0.9904	0.9987	1.0003	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1J	-126	1	-0	1	0.9904	0.9987	1.0008	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1K	-126	-0	1	1	0.9904	0.9999	1.0003	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-126	-0	-0	1	0.9904	0.9999	1.0008	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 36 NI 222 NF 224 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-27	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-27	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-27	0	-3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-27	4	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	125	0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	125	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	125	0	-3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	125	4	-3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-183	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-183	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-183	1	-3	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-183	4	-3	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	281	1	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	281	4	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	281	1	-3	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	281	4	-3	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	70	3	-3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-27	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-27	3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-27	-1	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-27	3	-3	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	125	-1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	125	3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	125	-1	-3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	125	3	-3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-183	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	-183	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	-183	-1	-3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	-183	2	-3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	

1M	24	281	-1	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	281	2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	281	-1	-3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	281	2	-3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	70	1	-3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-27	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-27	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-27	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-27	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	125	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	125	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	125	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	125	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-183	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-183	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-183	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-183	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	281	-3	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	281	1	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	281	-3	-3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	281	1	-3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	70	-1	-3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-27	0	0	1	0.9904	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1B	-27	0	-1	1	0.9904	0.9998	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1C	-27	1	0	1	0.9904	0.9996	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1D	-27	1	-1	1	0.9904	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1I	-183	-0	1	1	0.9904	0.9984	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1J	-183	-0	-1	1	0.9904	0.9984	0.9989	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1K	-183	1	1	1	0.9904	0.9980	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1L	-183	1	-1	1	0.9904	0.9980	0.9989	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 37 NI 225 NF 218 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz ----- daN	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe	I.V.T. -----	I.R.n. -----	I.R. -----	Nota
1A	0	-25	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-25	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-25	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-25	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	156	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	156	2	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	156	1	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	156	2	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-124	-0	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-124	3	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-124	-0	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-124	3	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	255	-0	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	255	3	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	255	-0	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	255	3	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	90	2	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-25	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-25	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-25	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-25	0	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	156	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	156	0	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	156	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	156	0	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-124	-2	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	-124	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	-124	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	-124	1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	255	-2	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	255	1	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	255	-2	-1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	255	1	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	90	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-25	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-25	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-25	-3	-2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-25	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	156	-3	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	156	-1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	156	-3	-2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	156	-1	-2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	

1I	48	-124	-4	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-124	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-124	-4	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-124	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	255	-4	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	255	-0	-1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	255	-4	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	255	-0	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	90	-3	-1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-25	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1B	-25	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1C	-25	0	0	1	0.9904	0.9996	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1D	-25	0	0	1	0.9904	0.9996	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1I	-124	0	1	1	0.9904	0.9991	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1J	-124	0	-1	1	0.9904	0.9991	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1K	-124	-0	1	1	0.9904	0.9999	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1L	-124	-0	-1	1	0.9904	0.9999	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 38 NI 218 NF 216 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-42	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-42	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-42	-1	-2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-42	4	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	181	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	181	4	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	181	-1	-2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	181	4	-2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-87	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-87	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-87	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-87	4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	225	-1	-0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	225	4	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	225	-1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	225	4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	94	2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-42	-3	0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-42	3	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-42	-3	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-42	3	-2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	181	-3	0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	181	3	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	181	-3	-2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	181	3	-2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-87	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-87	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-87	-3	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-87	2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	225	-3	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	225	2	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	225	-3	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	225	2	-1	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	94	-0	-1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-42	-4	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-42	1	0	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-42	-4	-2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-42	1	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	181	-4	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	181	1	0	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	181	-4	-2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	181	1	-2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-87	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-87	1	-0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-87	-4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-87	1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	225	-4	-0	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	225	1	-0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	225	-4	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	225	1	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	94	-2	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-42	-1	-1	1	0.9904	1.0002	0.9997	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1B	-42	-1	1	1	0.9904	1.0002	0.9997	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1C	-42	-1	-1	1	0.9904	0.9997	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1D	-42	-1	1	1	0.9904	0.9997	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1I	-87	-0	-1	1	0.9904	0.9994	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1J	-87	-0	1	1	0.9904	0.9994	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1K	-87	-1	-1	1	0.9904	1.0004	0.9990	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1L	-87	-1	1	1	0.9904	1.0004	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 39 NI 214 NF 16 Lungh. 50.2 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz ----- daN	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz ----- daN	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-133	-55	-4	0	-0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1B	0	-133	59	-4	0	-0	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1C	0	-133	-55	-9	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01	
1D	0	-133	59	-9	0	-2	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1E	0	209	-55	-4	0	-0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1F	0	209	59	-4	0	-0	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1G	0	209	-55	-9	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01	
1H	0	209	59	-9	0	-2	-6	1	0.01	0.01	0.01	
1I	0	-75	-35	-5	0	-1	4	1	0.01	0.00	0.01	
1J	0	-75	39	-5	0	-1	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1K	0	-75	-35	-8	0	-2	4	1	0.01	0.00	0.01	
1L	0	-75	39	-8	0	-2	-4	1	0.01	0.00	0.01	
1M	0	151	-35	-5	0	-1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1N	0	151	39	-5	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1O	0	151	-35	-8	0	-2	4	1	0.01	0.01	0.01	
1P	0	151	39	-8	0	-2	-4	1	0.01	0.01	0.01	
2	0	51	3	-10	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	25	-133	-57	-4	0	0	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1B	25	-133	57	-4	0	0	9	1	0.01	0.01	0.02	
1C	25	-133	-57	-9	0	0	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1D	25	-133	57	-9	0	0	9	1	0.01	0.01	0.02	
1E	25	209	-57	-4	0	0	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1F	25	209	57	-4	0	0	9	1	0.01	0.01	0.02	
1G	25	209	-57	-9	0	0	-8	1	0.01	0.01	0.02	
1H	25	209	57	-9	0	0	9	1	0.01	0.01	0.02	
1I	25	-75	-37	-5	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1J	25	-75	37	-5	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1K	25	-75	-37	-8	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01	
1L	25	-75	37	-8	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01	
1M	25	151	-37	-5	0	0	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1N	25	151	37	-5	0	0	6	1	0.01	0.01	0.01	
1O	25	151	-37	-8	0	0	-5	1	0.01	0.01	0.01	
1P	25	151	37	-8	0	0	6	1	0.01	0.01	0.01	
2	25	51	1	-10	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	50	-133	-58	-4	0	1	-23	1	0.01	0.01	0.05	
1B	50	-133	56	-4	0	1	23	1	0.01	0.01	0.05	
1C	50	-133	-58	-9	0	3	-23	1	0.01	0.01	0.05	
1D	50	-133	56	-9	0	3	23	1	0.01	0.01	0.05	
1E	50	209	-58	-4	0	1	-23	1	0.01	0.01	0.05	
1F	50	209	56	-4	0	1	23	1	0.01	0.01	0.05	
1G	50	209	-58	-9	0	3	-23	1	0.01	0.01	0.05	
1H	50	209	56	-9	0	3	23	1	0.01	0.01	0.05	
1I	50	-75	-38	-5	0	1	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1J	50	-75	36	-5	0	1	15	1	0.01	0.00	0.03	
1K	50	-75	-38	-8	0	3	-15	1	0.01	0.00	0.03	
1L	50	-75	36	-8	0	3	15	1	0.01	0.00	0.03	
1M	50	151	-38	-5	0	1	-15	1	0.01	0.01	0.03	
1N	50	151	36	-5	0	1	15	1	0.01	0.01	0.03	
1O	50	151	-38	-8	0	3	-15	1	0.01	0.01	0.03	
1P	50	151	36	-8	0	3	15	1	0.01	0.01	0.03	
2	50	51	-2	-10	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-133	1	-23	1	0.9879	0.9989	0.9990	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'=' 22
1B	-133	1	23	1	0.9879	0.9989	0.9990	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'=' 22
1C	-133	3	-23	1	0.9879	0.9980	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'=' 22
1D	-133	3	23	1	0.9879	0.9980	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'=' 22
1I	-75	1	-15	1	0.9879	0.9991	0.9994	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'=' 22
1J	-75	1	15	1	0.9879	0.9991	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 22
1K	-75	3	-15	1	0.9879	0.9989	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 22
1L	-75	3	15	1	0.9879	0.9989	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'=' 22

ASTA NUM. 40 NI 216 NF 214 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			Nota
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	
--	cm	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	
1A	0	-71	-7	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-71	10	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-71	-7	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-71	10	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	189	-7	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	189	10	1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	189	-7	-2	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	189	10	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-64	-4	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-64	7	1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-64	-4	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-64	7	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	182	-4	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	182	7	1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	182	-4	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	182	7	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	79	2	-1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-71	-9	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-71	8	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-71	-9	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-71	8	-2	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	189	-9	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	189	8	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	189	-9	-2	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	189	8	-2	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-64	-6	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-64	5	1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-64	-6	-1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-64	5	-1	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	182	-6	1	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	182	5	1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	182	-6	-1	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	182	5	-1	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	79	-1	-1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-71	-11	1	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	48	-71	7	1	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	48	-71	-11	-2	0	-2	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	48	-71	7	-2	0	-2	3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	48	189	-11	1	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1F	48	189	7	1	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1G	48	189	-11	-2	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1H	48	189	7	-2	0	-2	3	1	0.00	0.01	0.01	
1I	48	-64	-8	1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-64	3	1	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-64	-8	-1	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-64	3	-1	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	182	-8	1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	182	3	1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	182	-8	-1	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	182	3	-1	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	79	-3	-1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
--	daN	daN*m												
1A	-71	-1	-3	1	0.9904	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1B	-71	-1	3	1	0.9904	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1C	-71	-2	-3	1	0.9904	1.0004	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1D	-71	-2	3	1	0.9904	1.0004	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1I	-64	-1	-2	1	0.9904	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1J	-64	-1	2	1	0.9904	0.9999	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1K	-64	-2	-2	1	0.9904	1.0004	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1L	-64	-2	2	1	0.9904	1.0004	0.9996	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21

ASTA NUM. 41 NI 209 NF 211 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			Nota
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	
--	cm	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	
1A	0	-96	-4	5	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-96	7	5	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-96	-4	2	0	1	1	1	0.00	0.00	0.00	

1D	0	-96	7	2	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00
1E	0	133	-4	5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1F	0	133	7	5	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1G	0	133	-4	2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1H	0	133	7	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1I	0	-268	-2	5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1J	0	-268	5	5	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	0	-268	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1L	0	-268	5	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	0	305	-2	5	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00
1N	0	305	5	5	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	0	305	-2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1P	0	305	5	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	0	31	2	5	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00

1A	24	-96	-6	5	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	24	-96	5	5	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00
1C	24	-96	-6	2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	24	-96	5	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00
1E	24	133	-6	5	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1F	24	133	5	5	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1G	24	133	-6	2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1H	24	133	5	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1I	24	-268	-4	5	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1J	24	-268	3	5	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1K	24	-268	-4	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1L	24	-268	3	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	24	305	-4	5	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	305	3	5	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	305	-4	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	305	3	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	24	31	-0	5	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00

1A	48	-96	-7	5	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-96	4	5	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-96	-7	2	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-96	4	2	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	133	-7	5	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	133	4	5	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	133	-7	2	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	133	4	2	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-268	-5	5	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-268	2	5	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-268	-5	1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-268	2	1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	305	-5	5	0	-1	-2	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	305	2	5	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	305	-5	1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	305	2	1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00
2	48	31	-2	5	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-96	-2	-2	1	0.9904	0.9988	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1B	-96	-2	2	1	0.9904	0.9988	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1C	-96	1	-2	1	0.9904	0.9993	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1D	-96	1	2	1	0.9904	0.9993	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1I	-268	-1	-2	1	0.9904	0.9958	0.9982	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1J	-268	-1	2	1	0.9904	0.9958	0.9984	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 21
1K	-268	0	-2	1	0.9904	0.9963	0.9982	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21
1L	-268	0	2	1	0.9904	0.9963	0.9984	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 42 NI 211 NF 17 Lungh. 48.1 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN		daN*m	daN*m						
1A	0	-196	-44	17	0	1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1B	0	-196	41	17	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1C	0	-196	-44	8	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.01	
1D	0	-196	41	8	0	-0	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1E	0	152	-44	17	0	1	4	1	0.01	0.01	0.01	
1F	0	152	41	17	0	1	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1G	0	152	-44	8	0	-0	4	1	0.01	0.01	0.01	
1H	0	152	41	8	0	-0	-4	1	0.01	0.01	0.01	
1I	0	-370	-28	18	0	1	3	1	0.00	0.02	0.01	
1J	0	-370	25	18	0	1	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1K	0	-370	-28	7	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1L	0	-370	25	7	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1M	0	326	-28	18	0	1	3	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	326	25	18	0	1	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	326	-28	7	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	326	25	7	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-19	-2	19	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	24	-196	-46	17	0	-1	-6	1	0.01	0.01	0.01
1B	24	-196	39	17	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01
1C	24	-196	-46	8	0	-4	-6	1	0.01	0.01	0.01
1D	24	-196	39	8	0	-4	6	1	0.01	0.01	0.01
1E	24	152	-46	17	0	-1	-6	1	0.01	0.01	0.01
1F	24	152	39	17	0	-1	6	1	0.01	0.01	0.01
1G	24	152	-46	8	0	-4	-6	1	0.01	0.01	0.01
1H	24	152	39	8	0	-4	6	1	0.01	0.01	0.01
1I	24	-370	-30	18	0	-1	-4	1	0.00	0.02	0.01
1J	24	-370	23	18	0	-1	4	1	0.00	0.02	0.01
1K	24	-370	-30	7	0	-4	-4	1	0.00	0.02	0.01
1L	24	-370	23	7	0	-4	4	1	0.00	0.02	0.01
1M	24	326	-30	18	0	-1	-4	1	0.00	0.01	0.01
1N	24	326	23	18	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01
1O	24	326	-30	7	0	-4	-4	1	0.00	0.01	0.01
1P	24	326	23	7	0	-4	4	1	0.00	0.01	0.01
2	24	-19	-4	19	0	-4	-0	1	0.00	0.00	0.01

1A	48	-196	-47	17	0	-3	-18	1	0.01	0.01	0.03
1B	48	-196	37	17	0	-3	15	1	0.01	0.01	0.03
1C	48	-196	-47	8	0	-8	-18	1	0.01	0.01	0.03
1D	48	-196	37	8	0	-8	15	1	0.01	0.01	0.03
1E	48	152	-47	17	0	-3	-18	1	0.01	0.01	0.03
1F	48	152	37	17	0	-3	15	1	0.01	0.01	0.03
1G	48	152	-47	8	0	-8	-18	1	0.01	0.01	0.03
1H	48	152	37	8	0	-8	15	1	0.01	0.01	0.03
1I	48	-370	-32	18	0	-3	-12	1	0.00	0.02	0.02
1J	48	-370	21	18	0	-3	9	1	0.00	0.02	0.02
1K	48	-370	-32	7	0	-9	-12	1	0.00	0.02	0.02
1L	48	-370	21	7	0	-9	9	1	0.00	0.02	0.02
1M	48	326	-32	18	0	-3	-12	1	0.00	0.01	0.02
1N	48	326	21	18	0	-3	9	1	0.00	0.01	0.02
1O	48	326	-32	7	0	-9	-12	1	0.00	0.01	0.02
1P	48	326	21	7	0	-9	9	1	0.00	0.01	0.02
2	48	-19	-7	19	0	-9	-2	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-196	-3	-18	1	0.9903	0.9983	0.9985	--	--	0.01	--	0.05 Snell.	'zx'= 21
1B	-196	-3	15	1	0.9903	0.9983	0.9986	--	--	0.01	--	0.04 Snell.	'zx'= 21
1C	-196	-8	-18	1	0.9903	0.9993	0.9985	--	--	0.01	--	0.06 Snell.	'zx'= 21
1D	-196	-8	15	1	0.9903	0.9993	0.9986	--	--	0.01	--	0.05 Snell.	'zx'= 21
1I	-370	-3	-11	1	0.9903	0.9970	0.9973	--	--	0.02	--	0.04 Snell.	'zx'= 21
1J	-370	-3	9	1	0.9903	0.9970	0.9973	--	--	0.02	--	0.04 Snell.	'zx'= 21
1K	-370	-9	-11	1	0.9903	0.9985	0.9973	--	--	0.02	--	0.06 Snell.	'zx'= 21
1L	-370	-9	9	1	0.9903	0.9985	0.9973	--	--	0.02	--	0.05 Snell.	'zx'= 21
2	-19	-9	-2	1	0.9903	0.9999	0.9999	--	--	0.00	--	0.02 Snell.	'zx'= 21

ASTA NUM. 43 NI 207 NF 209 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-26	-1	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-26	3	3	0	1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-26	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-26	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	123	-1	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	123	3	3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	123	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	123	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-183	-1	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-183	3	3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-183	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-183	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	279	-1	3	0	1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	279	3	3	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	279	-1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	279	3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	69	1	3	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00	

1A	24	-26	-3	3	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-26	1	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-26	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-26	1	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	123	-3	3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	123	1	3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	123	-3	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	123	1	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-183	-2	3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	-183	1	3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	-183	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	-183	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	

1M	24	279	-2	3	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1N	24	279	1	3	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00
1O	24	279	-2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1P	24	279	1	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
2	24	69	-1	3	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00
1A	48	-26	-4	3	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00
1B	48	-26	-0	3	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1C	48	-26	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1D	48	-26	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00
1E	48	123	-4	3	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00
1F	48	123	-0	3	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00
1G	48	123	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1H	48	123	-0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1I	48	-183	-4	3	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-183	-1	3	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-183	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-183	-1	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	279	-4	3	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	279	-1	3	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	279	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	279	-1	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00
2	48	69	-3	3	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-26	1	-1	1	0.9904	0.9996	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1B	-26	1	0	1	0.9904	0.9996	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1C	-26	0	-1	1	0.9904	0.9998	0.9998	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1D	-26	0	0	1	0.9904	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1I	-183	1	-1	1	0.9904	0.9980	0.9989	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1J	-183	1	1	1	0.9904	0.9980	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1K	-183	-0	-1	1	0.9904	0.9983	0.9989	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1L	-183	-0	1	1	0.9904	0.9983	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 44 NI 200 NF 207 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	daN			daN*m							
	cm											
1A	0	-25	0	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-25	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-25	0	0	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-25	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	154	0	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	154	2	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	154	0	0	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	154	2	0	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-125	1	2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-125	2	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-125	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-125	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	254	1	2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	254	2	2	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	254	1	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	254	2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	88	2	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-25	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-25	0	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-25	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-25	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	154	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	154	0	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	154	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	154	0	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-125	-1	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	-125	0	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	-125	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	-125	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	254	-1	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	254	0	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	254	-1	0	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	254	0	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	88	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-25	-3	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-25	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-25	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-25	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	154	-3	2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	154	-1	2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	154	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	154	-1	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	

1I	48	-125	-3	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1J	48	-125	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1K	48	-125	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1L	48	-125	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1M	48	254	-3	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1N	48	254	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1O	48	254	-3	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00
1P	48	254	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
2	48	88	-3	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-25	-1	1	1	0.9904	0.9997	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1B	-25	-1	-0	1	0.9904	0.9997	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1C	-25	-0	1	1	0.9904	0.9998	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1D	-25	-0	-0	1	0.9904	0.9998	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1I	-125	1	1	1	0.9904	0.9987	1.0003	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1J	-125	1	-0	1	0.9904	0.9987	1.0008	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1K	-125	-0	1	1	0.9904	0.9999	1.0003	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1L	-125	-0	-0	1	0.9904	0.9999	1.0008	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 45 NI 203 NF 201 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-44	-1	2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-44	4	2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-44	-1	-0	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-44	4	-0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	181	-1	2	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	181	4	2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	181	-1	-0	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	181	4	-0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-87	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-87	4	1	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-87	-1	0	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-87	4	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	224	-1	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	224	4	1	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	224	-1	0	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	224	4	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	92	2	1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-44	-3	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-44	3	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-44	-3	-0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-44	3	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	181	-3	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	181	3	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	181	-3	-0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	181	3	-0	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-87	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-87	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-87	-2	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-87	3	0	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	224	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	224	3	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	224	-2	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	224	3	0	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	92	0	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-44	-4	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-44	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-44	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-44	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	181	-4	2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	181	1	2	0	-1	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	181	-4	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	181	1	-0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-87	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-87	1	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-87	-4	0	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-87	1	0	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	224	-4	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	224	1	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	224	-4	0	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	224	1	0	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	92	-2	1	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-44	-1	1	1	0.9904	0.9997	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1B	-44	-1	-1	1	0.9904	0.9997	0.9997	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1C	-44	-1	1	1	0.9904	1.0002	0.9997	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1D	-44	-1	-1	1	0.9904	1.0002	0.9997	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1I	-87	-0	-1	1	0.9904	0.9994	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1J	-87	-0	-1	1	0.9904	0.9994	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1K	-87	-1	-1	1	0.9904	1.0004	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1L	-87	-1	-1	1	0.9904	1.0004	0.9989	--	--	0.00	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

ASTA NUM. 46 NI 201 NF 200 Lungh. 48.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz ----- daN	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz ----- daN	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-26	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	-26	3	2	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	-26	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	-26	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	155	1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	0	155	3	2	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	0	155	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	0	155	3	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	0	-124	0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-124	4	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1K	0	-124	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-124	4	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1M	0	253	0	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	253	4	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	253	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	253	4	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	89	3	1	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-26	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-26	1	2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-26	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-26	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	155	-0	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	155	1	2	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	155	-0	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	155	1	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-124	-1	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	24	-124	2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	24	-124	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	24	-124	2	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	24	253	-1	1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	253	2	1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	253	-1	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	253	2	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	89	0	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-26	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-26	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-26	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-26	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	155	-2	2	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	155	-1	2	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	155	-2	0	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	155	-1	0	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-124	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1J	48	-124	0	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1K	48	-124	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1L	48	-124	0	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1M	48	253	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	253	0	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	253	-3	1	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	253	0	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	89	-2	1	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-26	0	0	1	0.9904	0.9995	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1B	-26	0	0	1	0.9904	0.9995	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1C	-26	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0001	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1D	-26	-0	0	1	0.9904	1.0000	1.0000	--	--	0.00	--	0.00	Snell. 'zx'=' 21
1I	-124	0	-1	1	0.9904	0.9991	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1J	-124	0	1	1	0.9904	0.9991	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1K	-124	-0	-1	1	0.9904	0.9999	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21
1L	-124	-0	1	1	0.9904	0.9999	0.9997	--	--	0.01	--	0.01	Snell. 'zx'=' 21

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			Nota
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	
--	cm	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	
1A	0	-73	-6	2	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	-73	11	2	0	0	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	-73	-6	-1	0	-2	3	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	-73	11	-1	0	-2	-3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	189	-6	2	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	189	11	2	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	189	-6	-1	0	-2	3	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	189	11	-1	0	-2	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-65	-3	2	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.00	
1J	0	-65	7	2	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1K	0	-65	-3	-1	0	-2	2	1	0.00	0.00	0.00	
1L	0	-65	7	-1	0	-2	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1M	0	181	-3	2	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1N	0	181	7	2	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	181	-3	-1	0	-2	2	1	0.00	0.01	0.00	
1P	0	181	7	-1	0	-2	-2	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	78	3	1	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	24	-73	-8	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	24	-73	9	2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	24	-73	-8	-1	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	24	-73	9	-1	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	24	189	-8	2	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	24	189	9	2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	24	189	-8	-1	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	24	189	9	-1	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	24	-65	-5	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	24	-65	6	2	0	-1	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	24	-65	-5	-1	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	24	-65	6	-1	0	-2	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	24	181	-5	2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	24	181	6	2	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.00	
1O	24	181	-5	-1	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	24	181	6	-1	0	-2	-0	1	0.00	0.01	0.00	
2	24	78	1	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00	
1A	48	-73	-10	2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	48	-73	7	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1C	48	-73	-10	-1	0	-2	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	48	-73	7	-1	0	-2	1	1	0.00	0.00	0.00	
1E	48	189	-10	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1F	48	189	7	2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1G	48	189	-10	-1	0	-2	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1H	48	189	7	-1	0	-2	1	1	0.00	0.01	0.00	
1I	48	-65	-7	2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	48	-65	4	2	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1K	48	-65	-7	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	48	-65	4	-1	0	-1	1	1	0.00	0.00	0.00	
1M	48	181	-7	2	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1N	48	181	4	2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	48	181	-7	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.01	0.00	
1P	48	181	4	-1	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	48	78	-2	1	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
--	daN	daN*m												
1A	-73	-1	3	1	0.9904	0.9994	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1B	-73	-1	-3	1	0.9904	0.9994	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1C	-73	-2	3	1	0.9904	1.0005	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1D	-73	-2	-3	1	0.9904	1.0005	0.9994	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1I	-65	-1	2	1	0.9904	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1J	-65	-1	-2	1	0.9904	0.9999	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1K	-65	-2	2	1	0.9904	1.0005	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21
1L	-65	-2	-2	1	0.9904	1.0005	0.9995	--	--	0.00	--	0.01	Snell.	'zx'=' 21

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			Nota
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	
--	cm	daN			daN*m			-----	-----	-----	-----	
1A	0	-137	-59	10	0	3	23	1	0.01	0.01	0.05	
1B	0	-137	61	10	0	3	-23	1	0.01	0.01	0.05	
1C	0	-137	-59	4	0	1	23	1	0.01	0.01	0.05	

1D	0	-137	61	4	0	1	-23	1	0.01	0.01	0.05
1E	0	210	-59	10	0	3	23	1	0.01	0.01	0.05
1F	0	210	61	10	0	3	-23	1	0.01	0.01	0.05
1G	0	210	-59	4	0	1	23	1	0.01	0.01	0.05
1H	0	210	61	4	0	1	-23	1	0.01	0.01	0.05
1I	0	-79	-37	9	0	3	15	1	0.01	0.00	0.03
1J	0	-79	39	9	0	3	-14	1	0.01	0.00	0.03
1K	0	-79	-37	5	0	1	15	1	0.01	0.00	0.03
1L	0	-79	39	5	0	1	-14	1	0.01	0.00	0.03
1M	0	152	-37	9	0	3	15	1	0.01	0.01	0.03
1N	0	152	39	9	0	3	-14	1	0.01	0.01	0.03
1O	0	152	-37	5	0	1	15	1	0.01	0.01	0.03
1P	0	152	39	5	0	1	-14	1	0.01	0.01	0.03
2	0	49	1	10	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01

1A	24	-137	-60	10	0	0	9	1	0.01	0.01	0.02
1B	24	-137	59	10	0	0	-8	1	0.01	0.01	0.02
1C	24	-137	-60	4	0	0	9	1	0.01	0.01	0.02
1D	24	-137	59	4	0	0	-8	1	0.01	0.01	0.02
1E	24	210	-60	10	0	0	9	1	0.01	0.01	0.02
1F	24	210	59	10	0	0	-8	1	0.01	0.01	0.02
1G	24	210	-60	4	0	0	9	1	0.01	0.01	0.02
1H	24	210	59	4	0	0	-8	1	0.01	0.01	0.02
1I	24	-79	-38	9	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01
1J	24	-79	38	9	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01
1K	24	-79	-38	5	0	0	6	1	0.01	0.00	0.01
1L	24	-79	38	5	0	0	-5	1	0.01	0.00	0.01
1M	24	152	-38	9	0	0	6	1	0.01	0.01	0.01
1N	24	152	38	9	0	0	-5	1	0.01	0.01	0.01
1O	24	152	-38	5	0	0	6	1	0.01	0.01	0.01
1P	24	152	38	5	0	0	-5	1	0.01	0.01	0.01
2	24	49	-1	10	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00

1A	48	-137	-62	10	0	-2	-6	1	0.01	0.01	0.01
1B	48	-137	58	10	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01
1C	48	-137	-62	4	0	-0	-6	1	0.01	0.01	0.01
1D	48	-137	58	4	0	-0	6	1	0.01	0.01	0.01
1E	48	210	-62	10	0	-2	-6	1	0.01	0.01	0.01
1F	48	210	58	10	0	-2	6	1	0.01	0.01	0.01
1G	48	210	-62	4	0	-0	-6	1	0.01	0.01	0.01
1H	48	210	58	4	0	-0	6	1	0.01	0.01	0.01
1I	48	-79	-40	9	0	-2	-4	1	0.01	0.00	0.01
1J	48	-79	36	9	0	-2	4	1	0.01	0.00	0.01
1K	48	-79	-40	5	0	-1	-4	1	0.01	0.00	0.01
1L	48	-79	36	5	0	-1	4	1	0.01	0.00	0.01
1M	48	152	-40	9	0	-2	-4	1	0.01	0.01	0.01
1N	48	152	36	9	0	-2	4	1	0.01	0.01	0.01
1O	48	152	-40	5	0	-1	-4	1	0.01	0.01	0.01
1P	48	152	36	5	0	-1	4	1	0.01	0.01	0.01
2	48	49	-3	10	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-137	3	23	1	0.9903	0.9980	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 21
1B	-137	3	-23	1	0.9903	0.9980	0.9990	--	--	0.01	--	0.06	Snell. 'zx'= 21
1C	-137	1	23	1	0.9903	0.9990	0.9990	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1D	-137	1	-23	1	0.9903	0.9990	0.9990	--	--	0.01	--	0.05	Snell. 'zx'= 21
1I	-79	3	15	1	0.9903	0.9989	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1J	-79	3	-14	1	0.9903	0.9989	0.9994	--	--	0.00	--	0.04	Snell. 'zx'= 21
1K	-79	1	15	1	0.9903	0.9991	0.9994	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 21
1L	-79	1	-14	1	0.9903	0.9991	0.9994	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 21

ASTA NUM. 49 NI 181 NF 13 Lungh. 50.5 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-9512	-168	6	0	0	14	1	0.02	0.40	0.04	
1B	0	-9512	-81	6	0	0	6	1	0.01	0.40	0.01	
1C	0	-9512	-168	-4	0	-0	14	1	0.02	0.40	0.04	
1D	0	-9512	-81	-4	0	-0	6	1	0.01	0.40	0.01	
1E	0	-6938	-168	6	0	0	14	1	0.02	0.29	0.03	
1F	0	-6938	-81	6	0	0	6	1	0.01	0.29	0.01	
1G	0	-6938	-168	-4	0	-0	14	1	0.02	0.29	0.03	
1H	0	-6938	-81	-4	0	-0	6	1	0.01	0.29	0.01	
1I	0	-8682	-166	3	0	0	14	1	0.02	0.36	0.04	
1J	0	-8682	-84	3	0	0	6	1	0.01	0.36	0.01	
1K	0	-8682	-166	-1	0	-0	14	1	0.02	0.36	0.04	
1L	0	-8682	-84	-1	0	-0	6	1	0.01	0.36	0.01	
1M	0	-7768	-166	3	0	0	14	1	0.02	0.32	0.03	
1N	0	-7768	-84	3	0	0	6	1	0.01	0.32	0.01	
1O	0	-7768	-166	-1	0	-0	14	1	0.02	0.32	0.03	
1P	0	-7768	-84	-1	0	-0	6	1	0.01	0.32	0.01	
2	0	-12200	-185	2	0	0	15	1	0.03	0.51	0.05	

1A	25	-9512	-170	6	0	1	-28	1	0.02	0.40	0.07
1B	25	-9512	-83	6	0	1	-15	1	0.01	0.40	0.04
1C	25	-9512	-170	-4	0	-2	-28	1	0.02	0.40	0.07
1D	25	-9512	-83	-4	0	-2	-15	1	0.01	0.40	0.04
1E	25	-6938	-170	6	0	1	-28	1	0.02	0.29	0.06
1F	25	-6938	-83	6	0	1	-15	1	0.01	0.29	0.03
1G	25	-6938	-170	-4	0	-2	-28	1	0.02	0.29	0.06
1H	25	-6938	-83	-4	0	-2	-15	1	0.01	0.29	0.03
1I	25	-8682	-168	3	0	0	-28	1	0.02	0.36	0.07
1J	25	-8682	-85	3	0	0	-15	1	0.01	0.36	0.04
1K	25	-8682	-168	-1	0	-1	-28	1	0.02	0.36	0.07
1L	25	-8682	-85	-1	0	-1	-15	1	0.01	0.36	0.04
1M	25	-7768	-168	3	0	0	-28	1	0.02	0.32	0.07
1N	25	-7768	-85	3	0	0	-15	1	0.01	0.32	0.04
1O	25	-7768	-168	-1	0	-1	-28	1	0.02	0.32	0.07
1P	25	-7768	-85	-1	0	-1	-15	1	0.01	0.32	0.04
2	25	-12200	-188	2	0	-0	-32	1	0.03	0.51	0.10

1A	50	-9512	-172	6	0	2	-72	1	0.02	0.40	0.19
1B	50	-9512	-85	6	0	2	-36	1	0.01	0.40	0.09
1C	50	-9512	-172	-4	0	-3	-72	1	0.02	0.40	0.19
1D	50	-9512	-85	-4	0	-3	-36	1	0.01	0.40	0.09
1E	50	-6938	-172	6	0	2	-72	1	0.02	0.29	0.16
1F	50	-6938	-85	6	0	2	-36	1	0.01	0.29	0.08
1G	50	-6938	-172	-4	0	-3	-72	1	0.02	0.29	0.16
1H	50	-6938	-85	-4	0	-3	-36	1	0.01	0.29	0.08
1I	50	-8682	-169	3	0	1	-70	1	0.02	0.36	0.17
1J	50	-8682	-87	3	0	1	-37	1	0.01	0.36	0.09
1K	50	-8682	-169	-1	0	-2	-70	1	0.02	0.36	0.17
1L	50	-8682	-87	-1	0	-2	-37	1	0.01	0.36	0.09
1M	50	-7768	-169	3	0	1	-70	1	0.02	0.32	0.16
1N	50	-7768	-87	3	0	1	-37	1	0.01	0.32	0.09
1O	50	-7768	-169	-1	0	-2	-70	1	0.02	0.32	0.16
1P	50	-7768	-87	-1	0	-2	-37	1	0.01	0.32	0.09
2	50	-12200	-190	2	0	-1	-80	1	0.03	0.51	0.26

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-9512	2	-72	1	0.9876	0.9857	0.9349	--	--	0.40	--	0.54	Snell. 'zx'= 22
1B	-9512	2	-36	1	0.9876	0.9857	0.9417	--	--	0.40	--	0.47	Snell. 'zx'= 22
1C	-9512	-3	-72	1	0.9876	0.9729	0.9349	--	--	0.40	--	0.54	Snell. 'zx'= 22
1D	-9512	-3	-36	1	0.9876	0.9729	0.9417	--	--	0.40	--	0.48	Snell. 'zx'= 22
1E	-6938	2	-72	1	0.9876	0.9895	0.9525	--	--	0.29	--	0.43	Snell. 'zx'= 22
1F	-6938	2	-36	1	0.9876	0.9895	0.9574	--	--	0.29	--	0.37	Snell. 'zx'= 22
1G	-6938	-3	-72	1	0.9876	0.9803	0.9525	--	--	0.29	--	0.44	Snell. 'zx'= 22
1H	-6938	-3	-36	1	0.9876	0.9803	0.9574	--	--	0.29	--	0.37	Snell. 'zx'= 22
1I	-8682	1	-70	1	0.9876	1.0202	0.9406	--	--	0.37	--	0.50	Snell. 'zx'= 22
1J	-8682	1	-37	1	0.9876	1.0202	0.9466	--	--	0.37	--	0.44	Snell. 'zx'= 22
1K	-8682	-2	-70	1	0.9876	0.9780	0.9406	--	--	0.37	--	0.50	Snell. 'zx'= 22
1L	-8682	-2	-37	1	0.9876	0.9780	0.9466	--	--	0.37	--	0.44	Snell. 'zx'= 22
1M	-7768	1	-70	1	0.9876	1.0181	0.9469	--	--	0.33	--	0.46	Snell. 'zx'= 22
1N	-7768	1	-37	1	0.9876	1.0181	0.9522	--	--	0.33	--	0.40	Snell. 'zx'= 22
1O	-7768	-2	-70	1	0.9876	0.9803	0.9469	--	--	0.33	--	0.46	Snell. 'zx'= 22
1P	-7768	-2	-37	1	0.9876	0.9803	0.9522	--	--	0.33	--	0.40	Snell. 'zx'= 22
2	-12200	-1	-80	1	0.9876	0.9223	0.9191	--	--	0.52	--	0.66	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 50 NI 179 NF 181 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-6124	-47	2	0	1	6	1	0.01	0.26	0.01	
1B	0	-6124	-28	2	0	1	4	1	0.00	0.26	0.01	
1C	0	-6124	-47	-2	0	-0	6	1	0.01	0.26	0.01	
1D	0	-6124	-28	-2	0	-0	4	1	0.00	0.26	0.01	
1E	0	-4392	-47	2	0	1	6	1	0.01	0.18	0.01	
1F	0	-4392	-28	2	0	1	4	1	0.00	0.18	0.01	
1G	0	-4392	-47	-2	0	-0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1H	0	-4392	-28	-2	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.01	
1I	0	-5566	-44	1	0	0	6	1	0.01	0.23	0.01	
1J	0	-5566	-31	1	0	0	4	1	0.00	0.23	0.01	
1K	0	-5566	-44	-1	0	-0	6	1	0.01	0.23	0.01	
1L	0	-5566	-31	-1	0	-0	4	1	0.00	0.23	0.01	
1M	0	-4950	-44	1	0	0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1N	0	-4950	-31	1	0	0	4	1	0.00	0.21	0.01	
1O	0	-4950	-44	-1	0	-0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1P	0	-4950	-31	-1	0	-0	4	1	0.00	0.21	0.01	
2	0	-7802	-56	-0	0	0	7	1	0.01	0.33	0.02	

1A	25	-6124	-48	2	0	-0	-6	1	0.01	0.26	0.01
1B	25	-6124	-30	2	0	-0	-4	1	0.00	0.26	0.01
1C	25	-6124	-48	-2	0	0	-6	1	0.01	0.26	0.01
1D	25	-6124	-30	-2	0	0	-4	1	0.00	0.26	0.01

1E	25	-4392	-48	2	0	-0	-6	1	0.01	0.18	0.01
1F	25	-4392	-30	2	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.01
1G	25	-4392	-48	-2	0	0	-6	1	0.01	0.18	0.01
1H	25	-4392	-30	-2	0	0	-4	1	0.00	0.18	0.01
1I	25	-5566	-46	1	0	0	-6	1	0.01	0.23	0.01
1J	25	-5566	-33	1	0	0	-4	1	0.00	0.23	0.01
1K	25	-5566	-46	-1	0	0	-6	1	0.01	0.23	0.01
1L	25	-5566	-33	-1	0	0	-4	1	0.00	0.23	0.01
1M	25	-4950	-46	1	0	0	-6	1	0.01	0.21	0.01
1N	25	-4950	-33	1	0	0	-4	1	0.00	0.21	0.01
1O	25	-4950	-46	-1	0	0	-6	1	0.01	0.21	0.01
1P	25	-4950	-33	-1	0	0	-4	1	0.00	0.21	0.01
2	25	-7802	-58	-0	0	0	-7	1	0.01	0.33	0.02

1A	50	-6124	-50	2	0	-1	-18	1	0.01	0.26	0.04
1B	50	-6124	-32	2	0	-1	-11	1	0.00	0.26	0.02
1C	50	-6124	-50	-2	0	1	-18	1	0.01	0.26	0.04
1D	50	-6124	-32	-2	0	1	-11	1	0.00	0.26	0.02
1E	50	-4392	-50	2	0	-1	-18	1	0.01	0.18	0.04
1F	50	-4392	-32	2	0	-1	-11	1	0.00	0.18	0.02
1G	50	-4392	-50	-2	0	1	-18	1	0.01	0.18	0.04
1H	50	-4392	-32	-2	0	1	-11	1	0.00	0.18	0.02
1I	50	-5566	-48	1	0	-0	-17	1	0.01	0.23	0.03
1J	50	-5566	-34	1	0	-0	-12	1	0.00	0.23	0.02
1K	50	-5566	-48	-1	0	0	-17	1	0.01	0.23	0.03
1L	50	-5566	-34	-1	0	0	-12	1	0.00	0.23	0.02
1M	50	-4950	-48	1	0	-0	-17	1	0.01	0.21	0.03
1N	50	-4950	-34	1	0	-0	-12	1	0.00	0.21	0.02
1O	50	-4950	-48	-1	0	0	-17	1	0.01	0.21	0.03
1P	50	-4950	-34	-1	0	0	-12	1	0.00	0.21	0.02
2	50	-7802	-60	-0	0	0	-22	1	0.01	0.33	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota

1A	-6124	-1	-18	1	0.9881	0.8893	0.9468	--	--	0.26	--	0.29 Snell.	'zx'= 22
1B	-6124	-1	-11	1	0.9881	0.8893	0.9485	--	--	0.26	--	0.28 Snell.	'zx'= 22
1C	-6124	1	-18	1	0.9881	0.9245	0.9468	--	--	0.26	--	0.29 Snell.	'zx'= 22
1D	-6124	1	-11	1	0.9881	0.9245	0.9485	--	--	0.26	--	0.28 Snell.	'zx'= 22
1E	-4392	-1	-18	1	0.9881	0.9206	0.9619	--	--	0.19	--	0.22 Snell.	'zx'= 22
1F	-4392	-1	-11	1	0.9881	0.9206	0.9631	--	--	0.19	--	0.21 Snell.	'zx'= 22
1G	-4392	1	-18	1	0.9881	0.9459	0.9619	--	--	0.19	--	0.22 Snell.	'zx'= 22
1H	-4392	1	-11	1	0.9881	0.9459	0.9631	--	--	0.19	--	0.21 Snell.	'zx'= 22
1I	-5566	0	-17	1	0.9881	0.9225	0.9526	--	--	0.24	--	0.27 Snell.	'zx'= 22
1J	-5566	0	-12	1	0.9881	0.9225	0.9518	--	--	0.24	--	0.26 Snell.	'zx'= 22
1K	-5566	0	-17	1	0.9881	0.9460	0.9526	--	--	0.24	--	0.27 Snell.	'zx'= 22
1L	-5566	0	-12	1	0.9881	0.9460	0.9518	--	--	0.24	--	0.26 Snell.	'zx'= 22
1M	-4950	0	-17	1	0.9881	0.9311	0.9578	--	--	0.21	--	0.24 Snell.	'zx'= 22
1N	-4950	0	-12	1	0.9881	0.9311	0.9571	--	--	0.21	--	0.23 Snell.	'zx'= 22
1O	-4950	0	-17	1	0.9881	0.9520	0.9578	--	--	0.21	--	0.24 Snell.	'zx'= 22
1P	-4950	0	-12	1	0.9881	0.9520	0.9571	--	--	0.21	--	0.23 Snell.	'zx'= 22
2	-7802	0	-22	1	0.9881	1.0361	0.9323	--	--	0.33	--	0.37 Snell.	'zx'= 22

ASTA NUM. 51 NI 177 NF 179 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3170	-58	1	0	0	11	1	0.01	0.13	0.02	
1B	0	-3170	-40	1	0	0	7	1	0.01	0.13	0.01	
1C	0	-3170	-58	-1	0	-0	11	1	0.01	0.13	0.02	
1D	0	-3170	-40	-1	0	-0	7	1	0.01	0.13	0.01	
1E	0	-2140	-58	1	0	0	11	1	0.01	0.09	0.02	
1F	0	-2140	-40	1	0	0	7	1	0.01	0.09	0.01	
1G	0	-2140	-58	-1	0	-0	11	1	0.01	0.09	0.02	
1H	0	-2140	-40	-1	0	-0	7	1	0.01	0.09	0.01	
1I	0	-2871	-53	0	0	0	10	1	0.01	0.12	0.02	
1J	0	-2871	-45	0	0	0	8	1	0.01	0.12	0.02	
1K	0	-2871	-53	-1	0	-0	10	1	0.01	0.12	0.02	
1L	0	-2871	-45	-1	0	-0	8	1	0.01	0.12	0.02	
1M	0	-2439	-53	0	0	0	10	1	0.01	0.10	0.02	
1N	0	-2439	-45	0	0	0	8	1	0.01	0.10	0.02	
1O	0	-2439	-53	-1	0	-0	10	1	0.01	0.10	0.02	
1P	0	-2439	-45	-1	0	-0	8	1	0.01	0.10	0.02	
2	0	-3939	-74	-0	0	0	14	1	0.01	0.16	0.03	
1A	25	-3170	-60	1	0	0	-4	1	0.01	0.13	0.01	
1B	25	-3170	-42	1	0	0	-3	1	0.01	0.13	0.01	
1C	25	-3170	-60	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.13	0.01	
1D	25	-3170	-42	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.13	0.01	
1E	25	-2140	-60	1	0	0	-4	1	0.01	0.09	0.01	
1F	25	-2140	-42	1	0	0	-3	1	0.01	0.09	0.01	
1G	25	-2140	-60	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.09	0.01	
1H	25	-2140	-42	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.09	0.01	
1I	25	-2871	-55	0	0	0	-3	1	0.01	0.12	0.01	

1J	25	-2871	-47	0	0	0	-3	1	0.01	0.12	0.01
1K	25	-2871	-55	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.12	0.01
1L	25	-2871	-47	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.12	0.01
1M	25	-2439	-55	0	0	0	-3	1	0.01	0.10	0.01
1N	25	-2439	-47	0	0	0	-3	1	0.01	0.10	0.01
1O	25	-2439	-55	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.10	0.01
1P	25	-2439	-47	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.10	0.01
2	25	-3939	-76	-0	0	0	-5	1	0.01	0.16	0.01
1A	50	-3170	-62	1	0	-0	-19	1	0.01	0.13	0.04
1B	50	-3170	-44	1	0	-0	-13	1	0.01	0.13	0.03
1C	50	-3170	-62	-1	0	0	-19	1	0.01	0.13	0.04
1D	50	-3170	-44	-1	0	0	-13	1	0.01	0.13	0.03
1E	50	-2140	-62	1	0	-0	-19	1	0.01	0.09	0.04
1F	50	-2140	-44	1	0	-0	-13	1	0.01	0.09	0.03
1G	50	-2140	-62	-1	0	0	-19	1	0.01	0.09	0.04
1H	50	-2140	-44	-1	0	0	-13	1	0.01	0.09	0.03
1I	50	-2871	-57	0	0	-0	-18	1	0.01	0.12	0.03
1J	50	-2871	-49	0	0	-0	-15	1	0.01	0.12	0.03
1K	50	-2871	-57	-1	0	0	-18	1	0.01	0.12	0.03
1L	50	-2871	-49	-1	0	0	-15	1	0.01	0.12	0.03
1M	50	-2439	-57	0	0	-0	-18	1	0.01	0.10	0.03
1N	50	-2439	-49	0	0	-0	-15	1	0.01	0.10	0.03
1O	50	-2439	-57	-1	0	0	-18	1	0.01	0.10	0.03
1P	50	-2439	-49	-1	0	0	-15	1	0.01	0.10	0.03
2	50	-3939	-78	-0	0	0	-24	1	0.01	0.16	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-3170	0	-19	1	0.9881	0.9781	0.9615	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1B	-3170	0	-13	1	0.9881	0.9781	0.9629	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1C	-3170	-0	-19	1	0.9881	0.9659	0.9615	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1D	-3170	-0	-13	1	0.9881	0.9659	0.9629	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1E	-2140	0	-19	1	0.9881	0.9852	0.9740	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 22
1F	-2140	0	-13	1	0.9881	0.9852	0.9750	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 22
1G	-2140	-0	-19	1	0.9881	0.9769	0.9740	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 22
1H	-2140	-0	-13	1	0.9881	0.9769	0.9750	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 22
1I	-2871	0	-18	1	0.9881	0.9858	0.9653	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1J	-2871	0	-15	1	0.9881	0.9858	0.9661	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
1K	-2871	-0	-18	1	0.9881	0.9570	0.9653	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1L	-2871	-0	-15	1	0.9881	0.9570	0.9661	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
1M	-2439	0	-18	1	0.9881	0.9879	0.9705	--	--	0.10	--	0.14	Snell. 'zx'= 22
1N	-2439	0	-15	1	0.9881	0.9879	0.9712	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 22
1O	-2439	-0	-18	1	0.9881	0.9634	0.9705	--	--	0.10	--	0.14	Snell. 'zx'= 22
1P	-2439	-0	-15	1	0.9881	0.9634	0.9712	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 22
2	-3939	0	-24	1	0.9881	0.9886	0.9525	--	--	0.17	--	0.21	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 52 NI 175 NF 177 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN			----- daN*m			-----	-----	-----		
1A	0	-743	-53	1	0	0	14	1	0.01	0.03	0.03	
1B	0	-743	-36	1	0	0	9	1	0.01	0.03	0.02	
1C	0	-743	-53	-1	0	-0	14	1	0.01	0.03	0.03	
1D	0	-743	-36	-1	0	-0	9	1	0.01	0.03	0.02	
1E	0	-41	-53	1	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-41	-36	1	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-41	-53	-1	0	-0	14	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	-41	-36	-1	0	-0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-582	-48	0	0	0	12	1	0.01	0.02	0.02	
1J	0	-582	-41	0	0	0	10	1	0.01	0.02	0.02	
1K	0	-582	-48	-1	0	-0	12	1	0.01	0.02	0.02	
1L	0	-582	-41	-1	0	-0	10	1	0.01	0.02	0.02	
1M	0	-201	-48	0	0	0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1N	0	-201	-41	0	0	0	10	1	0.01	0.01	0.02	
1O	0	-201	-48	-1	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1P	0	-201	-41	-1	0	-0	10	1	0.01	0.01	0.02	
2	0	-582	-66	-0	0	-0	17	1	0.01	0.02	0.03	
1A	25	-743	-54	1	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1B	25	-743	-38	1	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1C	25	-743	-54	-1	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1D	25	-743	-38	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1E	25	-41	-54	1	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1F	25	-41	-38	1	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1G	25	-41	-54	-1	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1H	25	-41	-38	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1I	25	-582	-50	0	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1J	25	-582	-43	0	0	0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1K	25	-582	-50	-1	0	-0	0	1	0.01	0.02	0.00	
1L	25	-582	-43	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.02	0.00	
1M	25	-201	-50	0	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1N	25	-201	-43	0	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	

1O	25	-201	-50	-1	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00
1P	25	-201	-43	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00
2	25	-582	-69	-0	0	0	0	1	0.01	0.02	0.00
1A	50	-743	-56	1	0	-0	-14	1	0.01	0.03	0.03
1B	50	-743	-40	1	0	-0	-10	1	0.01	0.03	0.02
1C	50	-743	-56	-1	0	0	-14	1	0.01	0.03	0.03
1D	50	-743	-40	-1	0	0	-10	1	0.01	0.03	0.02
1E	50	-41	-56	1	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1F	50	-41	-40	1	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02
1G	50	-41	-56	-1	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03
1H	50	-41	-40	-1	0	0	-10	1	0.01	0.00	0.02
1I	50	-582	-51	0	0	-0	-12	1	0.01	0.02	0.02
1J	50	-582	-45	0	0	-0	-11	1	0.01	0.02	0.02
1K	50	-582	-51	-1	0	0	-12	1	0.01	0.02	0.02
1L	50	-582	-45	-1	0	0	-11	1	0.01	0.02	0.02
1M	50	-201	-51	0	0	-0	-12	1	0.01	0.01	0.02
1N	50	-201	-45	0	0	-0	-11	1	0.01	0.01	0.02
1O	50	-201	-51	-1	0	0	-12	1	0.01	0.01	0.02
1P	50	-201	-45	-1	0	0	-11	1	0.01	0.01	0.02
2	50	-582	-71	-0	0	0	-17	1	0.01	0.02	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	---	-----	-----										
	daN	daN*m											
1A	-743	0	-14	1	0.9881	0.9959	0.9867	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1B	-743	0	-10	1	0.9881	0.9959	0.9872	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1C	-743	-0	-14	1	0.9881	0.9946	0.9867	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1D	-743	-0	-10	1	0.9881	0.9946	0.9872	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1E	-41	0	-14	1	0.9881	0.9998	0.9993	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1F	-41	0	-10	1	0.9881	0.9998	0.9993	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 22
1G	-41	-0	-14	1	0.9881	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1H	-41	-0	-10	1	0.9881	0.9997	0.9993	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 22
1I	-582	0	-12	1	0.9881	0.9968	0.9896	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1J	-582	0	-11	1	0.9881	0.9968	0.9900	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1K	-582	-0	-12	1	0.9881	0.9942	0.9896	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1L	-582	-0	-11	1	0.9881	0.9942	0.9900	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1M	-201	0	-12	1	0.9881	0.9989	0.9964	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1N	-201	0	-11	1	0.9881	0.9989	0.9965	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1O	-201	-0	-12	1	0.9881	0.9980	0.9964	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1P	-201	-0	-11	1	0.9881	0.9980	0.9965	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
2	-582	0	-17	1	0.9881	0.9945	0.9897	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 53 NI 173 NF 175 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	---	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	1042	-49	1	0	0	16	1	0.01	0.04	0.03	
1B	0	1042	-33	1	0	0	11	1	0.00	0.04	0.02	
1C	0	1042	-49	-1	0	-0	16	1	0.01	0.04	0.03	
1D	0	1042	-33	-1	0	-0	11	1	0.00	0.04	0.02	
1E	0	2010	-49	1	0	0	16	1	0.01	0.08	0.03	
1F	0	2010	-33	1	0	0	11	1	0.00	0.08	0.02	
1G	0	2010	-49	-1	0	-0	16	1	0.01	0.08	0.03	
1H	0	2010	-33	-1	0	-0	11	1	0.00	0.08	0.02	
1I	0	1271	-44	0	0	0	14	1	0.01	0.05	0.03	
1J	0	1271	-38	0	0	0	12	1	0.01	0.05	0.02	
1K	0	1271	-44	-0	0	-0	14	1	0.01	0.05	0.03	
1L	0	1271	-38	-0	0	-0	12	1	0.01	0.05	0.02	
1M	0	1781	-44	0	0	0	14	1	0.01	0.07	0.03	
1N	0	1781	-38	0	0	0	12	1	0.01	0.07	0.02	
1O	0	1781	-44	-0	0	-0	14	1	0.01	0.07	0.03	
1P	0	1781	-38	-0	0	-0	12	1	0.01	0.07	0.02	
2	0	2264	-62	-0	0	-0	19	1	0.01	0.09	0.04	
1A	25	1042	-51	1	0	0	3	1	0.01	0.04	0.01	
1B	25	1042	-35	1	0	0	2	1	0.01	0.04	0.00	
1C	25	1042	-51	-1	0	-0	3	1	0.01	0.04	0.01	
1D	25	1042	-35	-1	0	-0	2	1	0.01	0.04	0.00	
1E	25	2010	-51	1	0	0	3	1	0.01	0.08	0.01	
1F	25	2010	-35	1	0	0	2	1	0.01	0.08	0.00	
1G	25	2010	-51	-1	0	-0	3	1	0.01	0.08	0.01	
1H	25	2010	-35	-1	0	-0	2	1	0.01	0.08	0.00	
1I	25	1271	-46	0	0	0	3	1	0.01	0.05	0.01	
1J	25	1271	-40	0	0	0	2	1	0.01	0.05	0.00	
1K	25	1271	-46	-0	0	-0	3	1	0.01	0.05	0.01	
1L	25	1271	-40	-0	0	-0	2	1	0.01	0.05	0.00	
1M	25	1781	-46	0	0	0	3	1	0.01	0.07	0.01	
1N	25	1781	-40	0	0	0	2	1	0.01	0.07	0.00	
1O	25	1781	-46	-0	0	-0	3	1	0.01	0.07	0.01	
1P	25	1781	-40	-0	0	-0	2	1	0.01	0.07	0.00	
2	25	2264	-64	-0	0	0	4	1	0.01	0.09	0.01	
1A	50	1042	-53	1	0	-0	-10	1	0.01	0.04	0.02	

1B	50	1042	-37	1	0	-0	-7	1	0.01	0.04	0.01
1C	50	1042	-53	-1	0	0	-10	1	0.01	0.04	0.02
1D	50	1042	-37	-1	0	0	-7	1	0.01	0.04	0.01
1E	50	2010	-53	1	0	-0	-10	1	0.01	0.08	0.02
1F	50	2010	-37	1	0	-0	-7	1	0.01	0.08	0.01
1G	50	2010	-53	-1	0	0	-10	1	0.01	0.08	0.02
1H	50	2010	-37	-1	0	0	-7	1	0.01	0.08	0.01
1I	50	1271	-48	0	0	-0	-9	1	0.01	0.05	0.02
1J	50	1271	-42	0	0	-0	-8	1	0.01	0.05	0.02
1K	50	1271	-48	-0	0	0	-9	1	0.01	0.05	0.02
1L	50	1271	-42	-0	0	0	-8	1	0.01	0.05	0.02
1M	50	1781	-48	0	0	-0	-9	1	0.01	0.07	0.02
1N	50	1781	-42	0	0	-0	-8	1	0.01	0.07	0.02
1O	50	1781	-48	-0	0	0	-9	1	0.01	0.07	0.02
1P	50	1781	-42	-0	0	0	-8	1	0.01	0.07	0.02
2	50	2264	-66	-0	0	0	-12	1	0.01	0.09	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 54 NI 171 NF 173 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	2394	-45	1	0	0	17	1	0.01	0.10	0.03
1B	0	2394	-30	1	0	0	12	1	0.00	0.10	0.02
1C	0	2394	-45	-1	0	-0	17	1	0.01	0.10	0.03
1D	0	2394	-30	-1	0	-0	12	1	0.00	0.10	0.02
1E	0	3802	-45	1	0	0	17	1	0.01	0.16	0.03
1F	0	3802	-30	1	0	0	12	1	0.00	0.16	0.02
1G	0	3802	-45	-1	0	-0	17	1	0.01	0.16	0.03
1H	0	3802	-30	-1	0	-0	12	1	0.00	0.16	0.02
1I	0	2756	-41	0	0	0	16	1	0.01	0.12	0.03
1J	0	2756	-35	0	0	0	13	1	0.01	0.12	0.03
1K	0	2756	-41	-0	0	-0	16	1	0.01	0.12	0.03
1L	0	2756	-35	-0	0	-0	13	1	0.01	0.12	0.03
1M	0	3440	-41	0	0	0	16	1	0.01	0.14	0.03
1N	0	3440	-35	0	0	0	13	1	0.01	0.14	0.03
1O	0	3440	-41	-0	0	-0	16	1	0.01	0.14	0.03
1P	0	3440	-35	-0	0	-0	13	1	0.01	0.14	0.03
2	0	4595	-57	-0	0	-0	22	1	0.01	0.19	0.04

1A	25	2394	-47	1	0	0	6	1	0.01	0.10	0.01
1B	25	2394	-32	1	0	0	4	1	0.00	0.10	0.01
1C	25	2394	-47	-1	0	-0	6	1	0.01	0.10	0.01
1D	25	2394	-32	-1	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.01
1E	25	3802	-47	1	0	0	6	1	0.01	0.16	0.01
1F	25	3802	-32	1	0	0	4	1	0.00	0.16	0.01
1G	25	3802	-47	-1	0	-0	6	1	0.01	0.16	0.01
1H	25	3802	-32	-1	0	-0	4	1	0.00	0.16	0.01
1I	25	2756	-43	0	0	0	5	1	0.01	0.12	0.01
1J	25	2756	-37	0	0	0	4	1	0.01	0.12	0.01
1K	25	2756	-43	-0	0	-0	5	1	0.01	0.12	0.01
1L	25	2756	-37	-0	0	-0	4	1	0.01	0.12	0.01
1M	25	3440	-43	0	0	0	5	1	0.01	0.14	0.01
1N	25	3440	-37	0	0	0	4	1	0.01	0.14	0.01
1O	25	3440	-43	-0	0	-0	5	1	0.01	0.14	0.01
1P	25	3440	-37	-0	0	-0	4	1	0.01	0.14	0.01
2	25	4595	-59	-0	0	0	7	1	0.01	0.19	0.01

1A	50	2394	-49	1	0	0	-6	1	0.01	0.10	0.01
1B	50	2394	-34	1	0	0	-4	1	0.00	0.10	0.01
1C	50	2394	-49	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.10	0.01
1D	50	2394	-34	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.10	0.01
1E	50	3802	-49	1	0	0	-6	1	0.01	0.16	0.01
1F	50	3802	-34	1	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.01
1G	50	3802	-49	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.16	0.01
1H	50	3802	-34	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.01
1I	50	2756	-44	0	0	-0	-6	1	0.01	0.12	0.01
1J	50	2756	-38	0	0	-0	-5	1	0.01	0.12	0.01
1K	50	2756	-44	-0	0	0	-6	1	0.01	0.12	0.01
1L	50	2756	-38	-0	0	0	-5	1	0.01	0.12	0.01
1M	50	3440	-44	0	0	-0	-6	1	0.01	0.14	0.01
1N	50	3440	-38	0	0	-0	-5	1	0.01	0.14	0.01
1O	50	3440	-44	-0	0	0	-6	1	0.01	0.14	0.01
1P	50	3440	-38	-0	0	0	-5	1	0.01	0.14	0.01
2	50	4595	-61	-0	0	0	-8	1	0.01	0.19	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	----	----	----	--------	----------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

--	-----
daN	daN*m

ASTA NUM. 55 NI 10 NF 195 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1145	204	-4	0	-3	-73	1	0.03	0.05	0.14	
1B	0	1145	342	-4	0	-3	-127	1	0.05	0.05	0.25	
1C	0	1145	204	-8	0	-6	-73	1	0.03	0.05	0.14	
1D	0	1145	342	-8	0	-6	-127	1	0.05	0.05	0.25	
1E	0	1627	204	-4	0	-3	-73	1	0.03	0.07	0.14	
1F	0	1627	342	-4	0	-3	-127	1	0.05	0.07	0.25	
1G	0	1627	204	-8	0	-6	-73	1	0.03	0.07	0.14	
1H	0	1627	342	-8	0	-6	-127	1	0.05	0.07	0.25	
1I	0	1228	227	-4	0	-4	-81	1	0.03	0.05	0.16	
1J	0	1228	319	-4	0	-4	-118	1	0.05	0.05	0.23	
1K	0	1228	227	-7	0	-6	-81	1	0.03	0.05	0.16	
1L	0	1228	319	-7	0	-6	-118	1	0.05	0.05	0.23	
1M	0	1544	227	-4	0	-4	-81	1	0.03	0.06	0.16	
1N	0	1544	319	-4	0	-4	-118	1	0.05	0.06	0.23	
1O	0	1544	227	-7	0	-6	-81	1	0.03	0.06	0.16	
1P	0	1544	319	-7	0	-6	-118	1	0.05	0.06	0.23	
2	0	2056	405	-9	0	-7	-148	1	0.06	0.09	0.29	
1A	25	1145	203	-4	0	-2	-22	1	0.03	0.05	0.04	
1B	25	1145	341	-4	0	-2	-41	1	0.05	0.05	0.08	
1C	25	1145	203	-8	0	-5	-22	1	0.03	0.05	0.04	
1D	25	1145	341	-8	0	-5	-41	1	0.05	0.05	0.08	
1E	25	1627	203	-4	0	-2	-22	1	0.03	0.07	0.04	
1F	25	1627	341	-4	0	-2	-41	1	0.05	0.07	0.08	
1G	25	1627	203	-8	0	-5	-22	1	0.03	0.07	0.04	
1H	25	1627	341	-8	0	-5	-41	1	0.05	0.07	0.08	
1I	25	1228	225	-4	0	-2	-25	1	0.03	0.05	0.05	
1J	25	1228	318	-4	0	-2	-38	1	0.05	0.05	0.08	
1K	25	1228	225	-7	0	-4	-25	1	0.03	0.05	0.05	
1L	25	1228	318	-7	0	-4	-38	1	0.05	0.05	0.08	
1M	25	1544	225	-4	0	-2	-25	1	0.03	0.06	0.05	
1N	25	1544	318	-4	0	-2	-38	1	0.05	0.06	0.08	
1O	25	1544	225	-7	0	-4	-25	1	0.03	0.06	0.05	
1P	25	1544	318	-7	0	-4	-38	1	0.05	0.06	0.08	
2	25	2056	403	-9	0	-5	-47	1	0.06	0.09	0.09	
1A	50	1145	201	-4	0	-1	28	1	0.03	0.05	0.06	
1B	50	1145	339	-4	0	-1	44	1	0.05	0.05	0.09	
1C	50	1145	201	-8	0	-3	28	1	0.03	0.05	0.06	
1D	50	1145	339	-8	0	-3	44	1	0.05	0.05	0.09	
1E	50	1627	201	-4	0	-1	28	1	0.03	0.07	0.06	
1F	50	1627	339	-4	0	-1	44	1	0.05	0.07	0.09	
1G	50	1627	201	-8	0	-3	28	1	0.03	0.07	0.06	
1H	50	1627	339	-8	0	-3	44	1	0.05	0.07	0.09	
1I	50	1228	224	-4	0	-1	31	1	0.03	0.05	0.06	
1J	50	1228	316	-4	0	-1	41	1	0.05	0.05	0.08	
1K	50	1228	224	-7	0	-3	31	1	0.03	0.05	0.06	
1L	50	1228	316	-7	0	-3	41	1	0.05	0.05	0.08	
1M	50	1544	224	-4	0	-1	31	1	0.03	0.06	0.06	
1N	50	1544	316	-4	0	-1	41	1	0.05	0.06	0.08	
1O	50	1544	224	-7	0	-3	31	1	0.03	0.06	0.06	
1P	50	1544	316	-7	0	-3	41	1	0.05	0.06	0.08	
2	50	2056	401	-9	0	-3	54	1	0.06	0.09	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

ASTA NUM. 56 NI 195 NF 193 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----			
	cm	daN			daN*m							

1A	0	2576	-3	0	0	-0	12	1	0.00	0.11	0.02	
1B	0	2576	12	0	0	-0	6	1	0.00	0.11	0.01	
1C	0	2576	-3	-4	0	-2	12	1	0.00	0.11	0.02	
1D	0	2576	12	-4	0	-2	6	1	0.00	0.11	0.01	
1E	0	3498	-3	0	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1F	0	3498	12	0	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.01	

1G	0	3498	-3	-4	0	-2	12	1	0.00	0.15	0.02
1H	0	3498	12	-4	0	-2	6	1	0.00	0.15	0.01
1I	0	2807	-2	-1	0	-1	12	1	0.00	0.12	0.02
1J	0	2807	11	-1	0	-1	7	1	0.00	0.12	0.01
1K	0	2807	-2	-3	0	-2	12	1	0.00	0.12	0.02
1L	0	2807	11	-3	0	-2	7	1	0.00	0.12	0.01
1M	0	3267	-2	-1	0	-1	12	1	0.00	0.14	0.02
1N	0	3267	11	-1	0	-1	7	1	0.00	0.14	0.01
1O	0	3267	-2	-3	0	-2	12	1	0.00	0.14	0.02
1P	0	3267	11	-3	0	-2	7	1	0.00	0.14	0.01
2	0	4505	6	-3	0	-2	14	1	0.00	0.19	0.03
1A	25	2576	-5	0	0	-0	11	1	0.00	0.11	0.02
1B	25	2576	10	0	0	-0	9	1	0.00	0.11	0.02
1C	25	2576	-5	-4	0	-2	11	1	0.00	0.11	0.02
1D	25	2576	10	-4	0	-2	9	1	0.00	0.11	0.02
1E	25	3498	-5	0	0	-0	11	1	0.00	0.15	0.02
1F	25	3498	10	0	0	-0	9	1	0.00	0.15	0.02
1G	25	3498	-5	-4	0	-2	11	1	0.00	0.15	0.02
1H	25	3498	10	-4	0	-2	9	1	0.00	0.15	0.02
1I	25	2807	-4	-1	0	-0	11	1	0.00	0.12	0.02
1J	25	2807	9	-1	0	-0	9	1	0.00	0.12	0.02
1K	25	2807	-4	-3	0	-1	11	1	0.00	0.12	0.02
1L	25	2807	9	-3	0	-1	9	1	0.00	0.12	0.02
1M	25	3267	-4	-1	0	-0	11	1	0.00	0.14	0.02
1N	25	3267	9	-1	0	-0	9	1	0.00	0.14	0.02
1O	25	3267	-4	-3	0	-1	11	1	0.00	0.14	0.02
1P	25	3267	9	-3	0	-1	9	1	0.00	0.14	0.02
2	25	4505	4	-3	0	-1	15	1	0.00	0.19	0.03
1A	50	2576	-6	0	0	0	9	1	0.00	0.11	0.02
1B	50	2576	8	0	0	0	12	1	0.00	0.11	0.02
1C	50	2576	-6	-4	0	-1	9	1	0.00	0.11	0.02
1D	50	2576	8	-4	0	-1	12	1	0.00	0.11	0.02
1E	50	3498	-6	0	0	0	9	1	0.00	0.15	0.02
1F	50	3498	8	0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02
1G	50	3498	-6	-4	0	-1	9	1	0.00	0.15	0.02
1H	50	3498	8	-4	0	-1	12	1	0.00	0.15	0.02
1I	50	2807	-6	-1	0	-0	9	1	0.00	0.12	0.02
1J	50	2807	7	-1	0	-0	12	1	0.00	0.12	0.02
1K	50	2807	-6	-3	0	-1	9	1	0.00	0.12	0.02
1L	50	2807	7	-3	0	-1	12	1	0.00	0.12	0.02
1M	50	3267	-6	-1	0	-0	9	1	0.00	0.14	0.02
1N	50	3267	7	-1	0	-0	12	1	0.00	0.14	0.02
1O	50	3267	-6	-3	0	-1	9	1	0.00	0.14	0.02
1P	50	3267	7	-3	0	-1	12	1	0.00	0.14	0.02
2	50	4505	2	-3	0	-1	16	1	0.00	0.19	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	---	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 57 NI 193 NF 191 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	---	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	3592	34	1	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1B	0	3592	49	1	0	0	-6	1	0.01	0.15	0.01	
1C	0	3592	34	-2	0	-1	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1D	0	3592	49	-2	0	-1	-6	1	0.01	0.15	0.01	
1E	0	4950	34	1	0	0	-3	1	0.00	0.21	0.01	
1F	0	4950	49	1	0	0	-6	1	0.01	0.21	0.01	
1G	0	4950	34	-2	0	-1	-3	1	0.00	0.21	0.01	
1H	0	4950	49	-2	0	-1	-6	1	0.01	0.21	0.01	
1I	0	3956	39	0	0	0	-4	1	0.01	0.17	0.01	
1J	0	3956	45	0	0	0	-5	1	0.01	0.17	0.01	
1K	0	3956	39	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.17	0.01	
1L	0	3956	45	-1	0	-1	-5	1	0.01	0.17	0.01	
1M	0	4586	39	0	0	0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1N	0	4586	45	0	0	0	-5	1	0.01	0.19	0.01	
1O	0	4586	39	-1	0	-1	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1P	0	4586	45	-1	0	-1	-5	1	0.01	0.19	0.01	
2	0	6337	62	-1	0	-0	-7	1	0.01	0.26	0.01	
1A	25	3592	33	1	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1B	25	3592	47	1	0	-0	6	1	0.01	0.15	0.01	
1C	25	3592	33	-2	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1D	25	3592	47	-2	0	-0	6	1	0.01	0.15	0.01	
1E	25	4950	33	1	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.01	
1F	25	4950	47	1	0	-0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1G	25	4950	33	-2	0	-0	5	1	0.00	0.21	0.01	
1H	25	4950	47	-2	0	-0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1I	25	3956	37	0	0	-0	5	1	0.01	0.17	0.01	
1J	25	3956	43	0	0	-0	6	1	0.01	0.17	0.01	

1K	25	3956	37	-1	0	-0	5	1	0.01	0.17	0.01
1L	25	3956	43	-1	0	-0	6	1	0.01	0.17	0.01
1M	25	4586	37	0	0	-0	5	1	0.01	0.19	0.01
1N	25	4586	43	0	0	-0	6	1	0.01	0.19	0.01
1O	25	4586	37	-1	0	-0	5	1	0.01	0.19	0.01
1P	25	4586	43	-1	0	-0	6	1	0.01	0.19	0.01
2	25	6337	59	-1	0	-0	8	1	0.01	0.26	0.02
1A	50	3592	31	1	0	-0	13	1	0.00	0.15	0.03
1B	50	3592	45	1	0	-0	18	1	0.01	0.15	0.04
1C	50	3592	31	-2	0	0	13	1	0.00	0.15	0.03
1D	50	3592	45	-2	0	0	18	1	0.01	0.15	0.04
1E	50	4950	31	1	0	-0	13	1	0.00	0.21	0.03
1F	50	4950	45	1	0	-0	18	1	0.01	0.21	0.04
1G	50	4950	31	-2	0	0	13	1	0.00	0.21	0.03
1H	50	4950	45	-2	0	0	18	1	0.01	0.21	0.04
1I	50	3956	35	0	0	-0	14	1	0.01	0.17	0.03
1J	50	3956	41	0	0	-0	16	1	0.01	0.17	0.03
1K	50	3956	35	-1	0	0	14	1	0.01	0.17	0.03
1L	50	3956	41	-1	0	0	16	1	0.01	0.17	0.03
1M	50	4586	35	0	0	-0	14	1	0.01	0.19	0.03
1N	50	4586	41	0	0	-0	16	1	0.01	0.19	0.03
1O	50	4586	35	-1	0	0	14	1	0.01	0.19	0.03
1P	50	4586	41	-1	0	0	16	1	0.01	0.19	0.03
2	50	6337	57	-1	0	-0	23	1	0.01	0.26	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	-----	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 58 NI 191 NF 189 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	4310	24	1	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1B	0	4310	35	1	0	0	0	1	0.01	0.18	0.00	
1C	0	4310	24	-1	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1D	0	4310	35	-1	0	-0	0	1	0.01	0.18	0.00	
1E	0	6040	24	1	0	0	1	1	0.00	0.25	0.00	
1F	0	6040	35	1	0	0	0	1	0.01	0.25	0.00	
1G	0	6040	24	-1	0	-0	1	1	0.00	0.25	0.00	
1H	0	6040	35	-1	0	-0	0	1	0.01	0.25	0.00	
1I	0	4786	27	0	0	0	1	1	0.00	0.20	0.00	
1J	0	4786	32	0	0	0	0	1	0.00	0.20	0.00	
1K	0	4786	27	-1	0	-0	1	1	0.00	0.20	0.00	
1L	0	4786	32	-1	0	-0	0	1	0.00	0.20	0.00	
1M	0	5564	27	0	0	0	1	1	0.00	0.23	0.00	
1N	0	5564	32	0	0	0	0	1	0.00	0.23	0.00	
1O	0	5564	27	-1	0	-0	1	1	0.00	0.23	0.00	
1P	0	5564	32	-1	0	-0	0	1	0.00	0.23	0.00	
2	0	7678	44	-0	0	-0	1	1	0.01	0.32	0.00	
1A	25	4310	22	1	0	-0	7	1	0.00	0.18	0.01	
1B	25	4310	34	1	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1C	25	4310	22	-1	0	0	7	1	0.00	0.18	0.01	
1D	25	4310	34	-1	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1E	25	6040	22	1	0	-0	7	1	0.00	0.25	0.01	
1F	25	6040	34	1	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1G	25	6040	22	-1	0	0	7	1	0.00	0.25	0.01	
1H	25	6040	34	-1	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02	
1I	25	4786	25	0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1J	25	4786	30	0	0	-0	8	1	0.00	0.20	0.02	
1K	25	4786	25	-1	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1L	25	4786	30	-1	0	0	8	1	0.00	0.20	0.02	
1M	25	5564	25	0	0	-0	7	1	0.00	0.23	0.01	
1N	25	5564	30	0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1O	25	5564	25	-1	0	0	7	1	0.00	0.23	0.01	
1P	25	5564	30	-1	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02	
2	25	7678	41	-0	0	-0	12	1	0.01	0.32	0.03	
1A	50	4310	20	1	0	-0	12	1	0.00	0.18	0.02	
1B	50	4310	32	1	0	-0	17	1	0.00	0.18	0.03	
1C	50	4310	20	-1	0	0	12	1	0.00	0.18	0.02	
1D	50	4310	32	-1	0	0	17	1	0.00	0.18	0.03	
1E	50	6040	20	1	0	-0	12	1	0.00	0.25	0.03	
1F	50	6040	32	1	0	-0	17	1	0.00	0.25	0.04	
1G	50	6040	20	-1	0	0	12	1	0.00	0.25	0.03	
1H	50	6040	32	-1	0	0	17	1	0.00	0.25	0.04	
1I	50	4786	24	0	0	-0	13	1	0.00	0.20	0.03	
1J	50	4786	29	0	0	-0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1K	50	4786	24	-1	0	0	13	1	0.00	0.20	0.03	
1L	50	4786	29	-1	0	0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1M	50	5564	24	0	0	-0	13	1	0.00	0.23	0.03	
1N	50	5564	29	0	0	-0	16	1	0.00	0.23	0.03	

1O	50	5564	24	-1	0	0	13	1	0.00	0.23	0.03
1P	50	5564	29	-1	0	0	16	1	0.00	0.23	0.03
2	50	7678	39	-0	0	0	22	1	0.01	0.32	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 59 NI 189 NF 187 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	4731	19	0	0	0	3	1	0.00	0.20	0.01	
1B	0	4731	29	0	0	0	2	1	0.00	0.20	0.00	
1C	0	4731	19	-1	0	-0	3	1	0.00	0.20	0.01	
1D	0	4731	29	-1	0	-0	2	1	0.00	0.20	0.00	
1E	0	6735	19	0	0	0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1F	0	6735	29	0	0	0	2	1	0.00	0.28	0.01	
1G	0	6735	19	-1	0	-0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1H	0	6735	29	-1	0	-0	2	1	0.00	0.28	0.01	
1I	0	5288	22	0	0	0	3	1	0.00	0.22	0.01	
1J	0	5288	26	0	0	0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1K	0	5288	22	-0	0	-0	3	1	0.00	0.22	0.01	
1L	0	5288	26	-0	0	-0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1M	0	6178	22	0	0	0	3	1	0.00	0.26	0.01	
1N	0	6178	26	0	0	0	2	1	0.00	0.26	0.01	
1O	0	6178	22	-0	0	-0	3	1	0.00	0.26	0.01	
1P	0	6178	26	-0	0	-0	2	1	0.00	0.26	0.01	
2	0	8505	35	-0	0	-0	4	1	0.01	0.36	0.01	
1A	25	4731	17	0	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02	
1B	25	4731	27	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1C	25	4731	17	-1	0	-0	10	1	0.00	0.20	0.02	
1D	25	4731	27	-1	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1E	25	6735	17	0	0	0	10	1	0.00	0.28	0.02	
1F	25	6735	27	0	0	0	7	1	0.00	0.28	0.02	
1G	25	6735	17	-1	0	-0	10	1	0.00	0.28	0.02	
1H	25	6735	27	-1	0	-0	7	1	0.00	0.28	0.02	
1I	25	5288	20	0	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1J	25	5288	25	0	0	0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1K	25	5288	20	-0	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1L	25	5288	25	-0	0	-0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1M	25	6178	20	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1N	25	6178	25	0	0	0	8	1	0.00	0.26	0.02	
1O	25	6178	20	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1P	25	6178	25	-0	0	-0	8	1	0.00	0.26	0.02	
2	25	8505	33	-0	0	0	13	1	0.00	0.36	0.03	
1A	50	4731	16	0	0	0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1B	50	4731	26	0	0	0	11	1	0.00	0.20	0.02	
1C	50	4731	16	-1	0	-0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1D	50	4731	26	-1	0	-0	11	1	0.00	0.20	0.02	
1E	50	6735	16	0	0	0	16	1	0.00	0.28	0.04	
1F	50	6735	26	0	0	0	11	1	0.00	0.28	0.02	
1G	50	6735	16	-1	0	-0	16	1	0.00	0.28	0.04	
1H	50	6735	26	-1	0	-0	11	1	0.00	0.28	0.02	
1I	50	5288	18	0	0	0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1J	50	5288	23	0	0	0	13	1	0.00	0.22	0.03	
1K	50	5288	18	-0	0	-0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1L	50	5288	23	-0	0	-0	13	1	0.00	0.22	0.03	
1M	50	6178	18	0	0	0	15	1	0.00	0.26	0.03	
1N	50	6178	23	0	0	0	13	1	0.00	0.26	0.03	
1O	50	6178	18	-0	0	-0	15	1	0.00	0.26	0.03	
1P	50	6178	23	-0	0	-0	13	1	0.00	0.26	0.03	
2	50	8505	31	-0	0	0	21	1	0.00	0.36	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 60 NI 197 NF 169 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

cm		daN			daN*m						
1A	0	4198	-46	0	0	0	26	1	0.01	0.18	0.05
1B	0	4198	-31	0	0	0	17	1	0.00	0.18	0.03
1C	0	4198	-46	-0	0	-0	26	1	0.01	0.18	0.05
1D	0	4198	-31	-0	0	-0	17	1	0.00	0.18	0.03
1E	0	6252	-46	0	0	0	26	1	0.01	0.26	0.05
1F	0	6252	-31	0	0	0	17	1	0.00	0.26	0.04
1G	0	6252	-46	-0	0	-0	26	1	0.01	0.26	0.05
1H	0	6252	-31	-0	0	-0	17	1	0.00	0.26	0.04
1I	0	4762	-42	0	0	0	23	1	0.01	0.20	0.05
1J	0	4762	-36	0	0	0	20	1	0.01	0.20	0.04
1K	0	4762	-42	-0	0	-0	23	1	0.01	0.20	0.05
1L	0	4762	-36	-0	0	-0	20	1	0.01	0.20	0.04
1M	0	5688	-42	0	0	0	23	1	0.01	0.24	0.05
1N	0	5688	-36	0	0	0	20	1	0.01	0.24	0.04
1O	0	5688	-42	-0	0	-0	23	1	0.01	0.24	0.05
1P	0	5688	-36	-0	0	-0	20	1	0.01	0.24	0.04
2	0	7751	-58	-0	0	-0	32	1	0.01	0.32	0.07
1A	27	4198	-48	0	0	0	13	1	0.01	0.18	0.03
1B	27	4198	-33	0	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02
1C	27	4198	-48	-0	0	-0	13	1	0.01	0.18	0.03
1D	27	4198	-33	-0	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02
1E	27	6252	-48	0	0	0	13	1	0.01	0.26	0.03
1F	27	6252	-33	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02
1G	27	6252	-48	-0	0	-0	13	1	0.01	0.26	0.03
1H	27	6252	-33	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02
1I	27	4762	-44	0	0	0	12	1	0.01	0.20	0.02
1J	27	4762	-37	0	0	0	10	1	0.01	0.20	0.02
1K	27	4762	-44	-0	0	-0	12	1	0.01	0.20	0.02
1L	27	4762	-37	-0	0	-0	10	1	0.01	0.20	0.02
1M	27	5688	-44	0	0	0	12	1	0.01	0.24	0.02
1N	27	5688	-37	0	0	0	10	1	0.01	0.24	0.02
1O	27	5688	-44	-0	0	-0	12	1	0.01	0.24	0.02
1P	27	5688	-37	-0	0	-0	10	1	0.01	0.24	0.02
2	27	7751	-60	-0	0	0	16	1	0.01	0.32	0.04
1A	54	4198	-50	0	0	0	-0	1	0.01	0.18	0.00
1B	54	4198	-35	0	0	0	-1	1	0.01	0.18	0.00
1C	54	4198	-50	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.18	0.00
1D	54	4198	-35	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.18	0.00
1E	54	6252	-50	0	0	0	-0	1	0.01	0.26	0.00
1F	54	6252	-35	0	0	0	-1	1	0.01	0.26	0.00
1G	54	6252	-50	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.26	0.00
1H	54	6252	-35	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.26	0.00
1I	54	4762	-46	0	0	0	-0	1	0.01	0.20	0.00
1J	54	4762	-39	0	0	0	-1	1	0.01	0.20	0.00
1K	54	4762	-46	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.20	0.00
1L	54	4762	-39	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.20	0.00
1M	54	5688	-46	0	0	0	-0	1	0.01	0.24	0.00
1N	54	5688	-39	0	0	0	-1	1	0.01	0.24	0.00
1O	54	5688	-46	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.24	0.00
1P	54	5688	-39	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.24	0.00
2	54	7751	-63	-0	0	0	-1	1	0.01	0.32	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 61 NI 169 NF 171 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN			daN*m							
1A	0	3441	-35	1	0	0	16	1	0.01	0.14	0.03	
1B	0	3441	-24	1	0	0	11	1	0.00	0.14	0.02	
1C	0	3441	-35	-1	0	-0	16	1	0.01	0.14	0.03	
1D	0	3441	-24	-1	0	-0	11	1	0.00	0.14	0.02	
1E	0	5235	-35	1	0	0	16	1	0.01	0.22	0.03	
1F	0	5235	-24	1	0	0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1G	0	5235	-35	-1	0	-0	16	1	0.01	0.22	0.03	
1H	0	5235	-24	-1	0	-0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1I	0	3922	-32	0	0	0	15	1	0.00	0.16	0.03	
1J	0	3922	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.16	0.02	
1K	0	3922	-32	-0	0	-0	15	1	0.00	0.16	0.03	
1L	0	3922	-27	-0	0	-0	12	1	0.00	0.16	0.02	
1M	0	4754	-32	0	0	0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1N	0	4754	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.20	0.02	
1O	0	4754	-32	-0	0	-0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1P	0	4754	-27	-0	0	-0	12	1	0.00	0.20	0.02	
2	0	6435	-44	-0	0	-0	20	1	0.01	0.27	0.04	
1A	25	3441	-37	1	0	0	7	1	0.01	0.14	0.01	

1B	25	3441	-26	1	0	0	5	1	0.00	0.14	0.01
1C	25	3441	-37	-1	0	-0	7	1	0.01	0.14	0.01
1D	25	3441	-26	-1	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.01
1E	25	5235	-37	1	0	0	7	1	0.01	0.22	0.01
1F	25	5235	-26	1	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01
1G	25	5235	-37	-1	0	-0	7	1	0.01	0.22	0.01
1H	25	5235	-26	-1	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01
1I	25	3922	-34	0	0	0	6	1	0.00	0.16	0.01
1J	25	3922	-29	0	0	0	6	1	0.00	0.16	0.01
1K	25	3922	-34	-0	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.01
1L	25	3922	-29	-0	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.01
1M	25	4754	-34	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01
1N	25	4754	-29	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01
1O	25	4754	-34	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01
1P	25	4754	-29	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01
2	25	6435	-47	-0	0	0	9	1	0.01	0.27	0.02

1A	50	3441	-39	1	0	0	-3	1	0.01	0.14	0.01
1B	50	3441	-27	1	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.00
1C	50	3441	-39	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.14	0.01
1D	50	3441	-27	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.00
1E	50	5235	-39	1	0	0	-3	1	0.01	0.22	0.01
1F	50	5235	-27	1	0	0	-2	1	0.00	0.22	0.00
1G	50	5235	-39	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.22	0.01
1H	50	5235	-27	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.22	0.00
1I	50	3922	-35	0	0	0	-2	1	0.01	0.16	0.00
1J	50	3922	-31	0	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.00
1K	50	3922	-35	-0	0	-0	-2	1	0.01	0.16	0.00
1L	50	3922	-31	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.00
1M	50	4754	-35	0	0	0	-2	1	0.01	0.20	0.00
1N	50	4754	-31	0	0	0	-2	1	0.00	0.20	0.00
1O	50	4754	-35	-0	0	-0	-2	1	0.01	0.20	0.00
1P	50	4754	-31	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.20	0.00
2	50	6435	-49	-0	0	0	-3	1	0.01	0.27	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 62 NI 183 NF 197 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 R_c B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	4217	19	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.01
1B	0	4217	29	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.01
1C	0	4217	19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.01
1D	0	4217	29	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.01
1E	0	6279	19	0	0	0	6	1	0.00	0.26	0.01
1F	0	6279	29	0	0	0	4	1	0.00	0.26	0.01
1G	0	6279	19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.26	0.01
1H	0	6279	29	-0	0	-0	4	1	0.00	0.26	0.01
1I	0	4783	21	0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.01
1J	0	4783	26	0	0	0	4	1	0.00	0.20	0.01
1K	0	4783	21	-0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.01
1L	0	4783	26	-0	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.01
1M	0	5713	21	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.01
1N	0	5713	26	0	0	0	4	1	0.00	0.24	0.01
1O	0	5713	21	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.01
1P	0	5713	26	-0	0	-0	4	1	0.00	0.24	0.01
2	0	7786	35	-0	0	-0	7	1	0.01	0.33	0.02

1A	27	4217	17	0	0	0	13	1	0.00	0.18	0.03
1B	27	4217	27	0	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02
1C	27	4217	17	-0	0	-0	13	1	0.00	0.18	0.03
1D	27	4217	27	-0	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02
1E	27	6279	17	0	0	0	13	1	0.00	0.26	0.03
1F	27	6279	27	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02
1G	27	6279	17	-0	0	-0	13	1	0.00	0.26	0.03
1H	27	6279	27	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02
1I	27	4783	20	0	0	0	12	1	0.00	0.20	0.02
1J	27	4783	24	0	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02
1K	27	4783	20	-0	0	-0	12	1	0.00	0.20	0.02
1L	27	4783	24	-0	0	-0	10	1	0.00	0.20	0.02
1M	27	5713	20	0	0	0	12	1	0.00	0.24	0.02
1N	27	5713	24	0	0	0	10	1	0.00	0.24	0.02
1O	27	5713	20	-0	0	-0	12	1	0.00	0.24	0.02
1P	27	5713	24	-0	0	-0	10	1	0.00	0.24	0.02
2	27	7786	32	-0	0	-0	16	1	0.00	0.33	0.04

1A	54	4217	15	0	0	0	20	1	0.00	0.18	0.04
1B	54	4217	25	0	0	0	13	1	0.00	0.18	0.03
1C	54	4217	15	-0	0	-0	20	1	0.00	0.18	0.04
1D	54	4217	25	-0	0	-0	13	1	0.00	0.18	0.03
1E	54	6279	15	0	0	0	20	1	0.00	0.26	0.04

1F	54	6279	25	0	0	0	13	1	0.00	0.26	0.03
1G	54	6279	15	-0	0	-0	20	1	0.00	0.26	0.04
1H	54	6279	25	-0	0	-0	13	1	0.00	0.26	0.03
1I	54	4783	18	0	0	0	18	1	0.00	0.20	0.04
1J	54	4783	22	0	0	0	15	1	0.00	0.20	0.03
1K	54	4783	18	-0	0	-0	18	1	0.00	0.20	0.04
1L	54	4783	22	-0	0	-0	15	1	0.00	0.20	0.03
1M	54	5713	18	0	0	0	18	1	0.00	0.24	0.04
1N	54	5713	22	0	0	0	15	1	0.00	0.24	0.03
1O	54	5713	18	-0	0	-0	18	1	0.00	0.24	0.04
1P	54	5713	22	-0	0	-0	15	1	0.00	0.24	0.03
2	54	7786	30	-0	0	0	25	1	0.00	0.33	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN												

ASTA NUM. 63 NI 187 NF 185 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm											
1A	0	4861	14	0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.01	
1B	0	4861	23	0	0	0	4	1	0.00	0.20	0.01	
1C	0	4861	14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.01	
1D	0	4861	23	-0	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.01	
1E	0	7027	14	0	0	0	5	1	0.00	0.29	0.01	
1F	0	7027	23	0	0	0	4	1	0.00	0.29	0.01	
1G	0	7027	14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.29	0.01	
1H	0	7027	23	-0	0	-0	4	1	0.00	0.29	0.01	
1I	0	5464	17	0	0	0	5	1	0.00	0.23	0.01	
1J	0	5464	20	0	0	0	4	1	0.00	0.23	0.01	
1K	0	5464	17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.23	0.01	
1L	0	5464	20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.23	0.01	
1M	0	6424	17	0	0	0	5	1	0.00	0.27	0.01	
1N	0	6424	20	0	0	0	4	1	0.00	0.27	0.01	
1O	0	6424	17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.27	0.01	
1P	0	6424	20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.27	0.01	
2	0	8818	27	-0	0	-0	7	1	0.00	0.37	0.02	
1A	25	4861	13	0	0	0	11	1	0.00	0.20	0.02	
1B	25	4861	21	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1C	25	4861	13	-0	0	-0	11	1	0.00	0.20	0.02	
1D	25	4861	21	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1E	25	7027	13	0	0	0	11	1	0.00	0.29	0.02	
1F	25	7027	21	0	0	0	7	1	0.00	0.29	0.02	
1G	25	7027	13	-0	0	-0	11	1	0.00	0.29	0.02	
1H	25	7027	21	-0	0	-0	7	1	0.00	0.29	0.02	
1I	25	5464	15	0	0	0	10	1	0.00	0.23	0.02	
1J	25	5464	18	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1K	25	5464	15	-0	0	-0	10	1	0.00	0.23	0.02	
1L	25	5464	18	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1M	25	6424	15	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1N	25	6424	18	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1O	25	6424	15	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1P	25	6424	18	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02	
2	25	8818	25	-0	0	0	14	1	0.00	0.37	0.03	
1A	50	4861	11	0	0	0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1B	50	4861	19	0	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02	
1C	50	4861	11	-0	0	-0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1D	50	4861	19	-0	0	-0	10	1	0.00	0.20	0.02	
1E	50	7027	11	0	0	0	16	1	0.00	0.29	0.04	
1F	50	7027	19	0	0	0	10	1	0.00	0.29	0.02	
1G	50	7027	11	-0	0	-0	16	1	0.00	0.29	0.04	
1H	50	7027	19	-0	0	-0	10	1	0.00	0.29	0.02	
1I	50	5464	13	0	0	0	14	1	0.00	0.23	0.03	
1J	50	5464	17	0	0	0	12	1	0.00	0.23	0.02	
1K	50	5464	13	-0	0	-0	14	1	0.00	0.23	0.03	
1L	50	5464	17	-0	0	-0	12	1	0.00	0.23	0.02	
1M	50	6424	13	0	0	0	14	1	0.00	0.27	0.03	
1N	50	6424	17	0	0	0	12	1	0.00	0.27	0.03	
1O	50	6424	13	-0	0	-0	14	1	0.00	0.27	0.03	
1P	50	6424	17	-0	0	-0	12	1	0.00	0.27	0.03	
2	50	8818	22	-0	0	0	19	1	0.00	0.37	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN												

ASTA NUM. 64 NI 185 NF 183 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica												Indici <= 1 : VERIFICATO	
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota	
--	--	daN			daN*m			-----	-----			-----	
cm													
1A	0	4724	2	0	0	0	9	1	0.00	0.20	0.02		
1B	0	4724	5	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01		
1C	0	4724	2	-0	0	-0	9	1	0.00	0.20	0.02		
1D	0	4724	5	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01		
1E	0	6926	2	0	0	0	9	1	0.00	0.29	0.02		
1F	0	6926	5	0	0	0	6	1	0.00	0.29	0.01		
1G	0	6926	2	-0	0	-0	9	1	0.00	0.29	0.02		
1H	0	6926	5	-0	0	-0	6	1	0.00	0.29	0.01		
1I	0	5335	2	0	0	0	8	1	0.00	0.22	0.02		
1J	0	5335	4	0	0	0	7	1	0.00	0.22	0.01		
1K	0	5335	2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.22	0.02		
1L	0	5335	4	-0	0	-0	7	1	0.00	0.22	0.01		
1M	0	6315	2	0	0	0	8	1	0.00	0.26	0.02		
1N	0	6315	4	0	0	0	7	1	0.00	0.26	0.01		
1O	0	6315	2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.26	0.02		
1P	0	6315	4	-0	0	-0	7	1	0.00	0.26	0.01		
2	0	8642	4	-0	0	-0	11	1	0.00	0.36	0.03		
1A	25	4724	-0	0	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02		
1B	25	4724	3	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01		
1C	25	4724	-0	-0	0	-0	10	1	0.00	0.20	0.02		
1D	25	4724	3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01		
1E	25	6926	-0	0	0	0	10	1	0.00	0.29	0.02		
1F	25	6926	3	0	0	0	6	1	0.00	0.29	0.01		
1G	25	6926	-0	-0	0	-0	10	1	0.00	0.29	0.02		
1H	25	6926	3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.29	0.01		
1I	25	5335	1	0	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02		
1J	25	5335	2	0	0	0	7	1	0.00	0.22	0.01		
1K	25	5335	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02		
1L	25	5335	2	-0	0	-0	7	1	0.00	0.22	0.01		
1M	25	6315	1	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02		
1N	25	6315	2	0	0	0	7	1	0.00	0.26	0.02		
1O	25	6315	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02		
1P	25	6315	2	-0	0	-0	7	1	0.00	0.26	0.02		
2	25	8642	2	-0	0	0	12	1	0.00	0.36	0.03		
1A	50	4724	-2	0	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02		
1B	50	4724	1	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01		
1C	50	4724	-2	-0	0	-0	10	1	0.00	0.20	0.02		
1D	50	4724	1	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01		
1E	50	6926	-2	0	0	0	10	1	0.00	0.29	0.02		
1F	50	6926	1	0	0	0	6	1	0.00	0.29	0.01		
1G	50	6926	-2	-0	0	-0	10	1	0.00	0.29	0.02		
1H	50	6926	1	-0	0	-0	6	1	0.00	0.29	0.01		
1I	50	5335	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02		
1J	50	5335	0	0	0	0	7	1	0.00	0.22	0.01		
1K	50	5335	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02		
1L	50	5335	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.22	0.01		
1M	50	6315	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02		
1N	50	6315	0	0	0	0	7	1	0.00	0.26	0.02		
1O	50	6315	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02		
1P	50	6315	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.26	0.02		
2	50	8642	-0	-0	0	0	12	1	0.00	0.36	0.03		

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

ASTA NUM. 65 NI 150 NF 14 Lungh. 50.5 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica												Indici <= 1 : VERIFICATO	
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota	
--	--	daN			daN*m			-----	-----			-----	
cm													
1A	0	-1980	-139	4	0	0	21	1	0.02	0.08	0.04		
1B	0	-1980	-99	4	0	0	16	1	0.01	0.08	0.03		
1C	0	-1980	-139	-4	0	-0	21	1	0.02	0.08	0.04		
1D	0	-1980	-99	-4	0	-0	16	1	0.01	0.08	0.03		
1E	0	-1700	-139	4	0	0	21	1	0.02	0.07	0.04		
1F	0	-1700	-99	4	0	0	16	1	0.01	0.07	0.03		
1G	0	-1700	-139	-4	0	-0	21	1	0.02	0.07	0.04		
1H	0	-1700	-99	-4	0	-0	16	1	0.01	0.07	0.03		
1I	0	-2017	-172	2	0	-0	25	1	0.02	0.08	0.05		
1J	0	-2017	-66	2	0	-0	12	1	0.01	0.08	0.02		

1K	0	-2017	-172	-1	0	-0	25	1	0.02	0.08	0.05
1L	0	-2017	-66	-1	0	-0	12	1	0.01	0.08	0.02
1M	0	-1663	-172	2	0	-0	25	1	0.02	0.07	0.05
1N	0	-1663	-66	2	0	-0	12	1	0.01	0.07	0.02
1O	0	-1663	-172	-1	0	-0	25	1	0.02	0.07	0.05
1P	0	-1663	-66	-1	0	-0	12	1	0.01	0.07	0.02
2	0	-2742	-177	0	0	-0	27	1	0.03	0.11	0.05
1A	25	-1980	-141	4	0	-1	-14	1	0.02	0.08	0.03
1B	25	-1980	-101	4	0	-1	-9	1	0.01	0.08	0.02
1C	25	-1980	-141	-4	0	1	-14	1	0.02	0.08	0.03
1D	25	-1980	-101	-4	0	1	-9	1	0.01	0.08	0.02
1E	25	-1700	-141	4	0	-1	-14	1	0.02	0.07	0.03
1F	25	-1700	-101	4	0	-1	-9	1	0.01	0.07	0.02
1G	25	-1700	-141	-4	0	1	-14	1	0.02	0.07	0.03
1H	25	-1700	-101	-4	0	1	-9	1	0.01	0.07	0.02
1I	25	-2017	-174	2	0	-0	-19	1	0.03	0.08	0.04
1J	25	-2017	-68	2	0	-0	-5	1	0.01	0.08	0.01
1K	25	-2017	-174	-1	0	0	-19	1	0.03	0.08	0.04
1L	25	-2017	-68	-1	0	0	-5	1	0.01	0.08	0.01
1M	25	-1663	-174	2	0	-0	-19	1	0.03	0.07	0.04
1N	25	-1663	-68	2	0	-0	-5	1	0.01	0.07	0.01
1O	25	-1663	-174	-1	0	0	-19	1	0.03	0.07	0.04
1P	25	-1663	-68	-1	0	0	-5	1	0.01	0.07	0.01
2	25	-2742	-180	0	0	-0	-18	1	0.03	0.11	0.03
1A	50	-1980	-142	4	0	-2	-50	1	0.02	0.08	0.10
1B	50	-1980	-103	4	0	-2	-35	1	0.01	0.08	0.07
1C	50	-1980	-142	-4	0	2	-50	1	0.02	0.08	0.10
1D	50	-1980	-103	-4	0	2	-35	1	0.01	0.08	0.07
1E	50	-1700	-142	4	0	-2	-50	1	0.02	0.07	0.10
1F	50	-1700	-103	4	0	-2	-35	1	0.01	0.07	0.07
1G	50	-1700	-142	-4	0	2	-50	1	0.02	0.07	0.10
1H	50	-1700	-103	-4	0	2	-35	1	0.01	0.07	0.07
1I	50	-2017	-175	2	0	-1	-63	1	0.03	0.08	0.12
1J	50	-2017	-70	2	0	-1	-22	1	0.01	0.08	0.04
1K	50	-2017	-175	-1	0	1	-63	1	0.03	0.08	0.12
1L	50	-2017	-70	-1	0	1	-22	1	0.01	0.08	0.04
1M	50	-1663	-175	2	0	-1	-63	1	0.03	0.07	0.12
1N	50	-1663	-70	2	0	-1	-22	1	0.01	0.07	0.04
1O	50	-1663	-175	-1	0	1	-63	1	0.03	0.07	0.12
1P	50	-1663	-70	-1	0	1	-22	1	0.01	0.07	0.04
2	50	-2742	-182	0	0	-0	-63	1	0.03	0.11	0.13

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1980	-2	-50	1	0.9876	0.9908	0.9803	--	--	0.08	--	0.19	Snell. 'zx'= 22
1B	-1980	-2	-35	1	0.9876	0.9908	0.9792	--	--	0.08	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1C	-1980	2	-50	1	0.9876	0.9865	0.9803	--	--	0.08	--	0.18	Snell. 'zx'= 22
1D	-1980	2	-35	1	0.9876	0.9865	0.9792	--	--	0.08	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
1E	-1700	-2	-50	1	0.9876	0.9921	0.9831	--	--	0.07	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1F	-1700	-2	-35	1	0.9876	0.9921	0.9822	--	--	0.07	--	0.14	Snell. 'zx'= 22
1G	-1700	2	-50	1	0.9876	0.9884	0.9831	--	--	0.07	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1H	-1700	2	-35	1	0.9876	0.9884	0.9822	--	--	0.07	--	0.14	Snell. 'zx'= 22
1I	-2017	-1	-63	1	0.9876	0.9930	0.9804	--	--	0.09	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1J	-2017	-1	-22	1	0.9876	0.9930	0.9769	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 22
1K	-2017	1	-63	1	0.9876	0.9816	0.9804	--	--	0.09	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1L	-2017	1	-22	1	0.9876	0.9816	0.9769	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 22
1M	-1663	-1	-63	1	0.9876	0.9942	0.9838	--	--	0.07	--	0.19	Snell. 'zx'= 22
1N	-1663	-1	-22	1	0.9876	0.9942	0.9809	--	--	0.07	--	0.12	Snell. 'zx'= 22
1O	-1663	1	-63	1	0.9876	0.9848	0.9838	--	--	0.07	--	0.19	Snell. 'zx'= 22
1P	-1663	1	-22	1	0.9876	0.9848	0.9809	--	--	0.07	--	0.12	Snell. 'zx'= 22
2	-2742	-0	-63	1	0.9876	1.0099	0.9720	--	--	0.12	--	0.24	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 66 NI 148 NF 150 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-154	-25	2	0	0	11	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	-154	-22	2	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	-154	-25	-1	0	-0	11	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	-154	-22	-1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	169	-25	2	0	0	11	1	0.00	0.01	0.02	
1F	0	169	-22	2	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1G	0	169	-25	-1	0	-0	11	1	0.00	0.01	0.02	
1H	0	169	-22	-1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1I	0	-450	-25	1	0	0	12	1	0.00	0.02	0.02	
1J	0	-450	-22	1	0	0	8	1	0.00	0.02	0.02	
1K	0	-450	-25	-1	0	-0	12	1	0.00	0.02	0.02	
1L	0	-450	-22	-1	0	-0	8	1	0.00	0.02	0.02	
1M	0	466	-25	1	0	0	12	1	0.00	0.02	0.02	
1N	0	466	-22	1	0	0	8	1	0.00	0.02	0.02	
1O	0	466	-25	-1	0	-0	12	1	0.00	0.02	0.02	

1P	0	466	-22	-1	0	-0	8	1	0.00	0.02	0.02
2	0	7	-36	0	0	-0	15	1	0.01	0.00	0.03
1A	25	-154	-27	2	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01
1B	25	-154	-24	2	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1C	25	-154	-27	-1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01
1D	25	-154	-24	-1	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1E	25	169	-27	2	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01
1F	25	169	-24	2	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1G	25	169	-27	-1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01
1H	25	169	-24	-1	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1I	25	-450	-27	1	0	-0	6	1	0.00	0.02	0.01
1J	25	-450	-24	1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00
1K	25	-450	-27	-1	0	-0	6	1	0.00	0.02	0.01
1L	25	-450	-24	-1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00
1M	25	466	-27	1	0	-0	6	1	0.00	0.02	0.01
1N	25	466	-24	1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00
1O	25	466	-27	-1	0	-0	6	1	0.00	0.02	0.01
1P	25	466	-24	-1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00
2	25	7	-38	0	0	-0	6	1	0.01	0.00	0.01
1A	50	-154	-29	2	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1B	50	-154	-26	2	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1C	50	-154	-29	-1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1D	50	-154	-26	-1	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1E	50	169	-29	2	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1F	50	169	-26	2	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1G	50	169	-29	-1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1H	50	169	-26	-1	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01
1I	50	-450	-29	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1J	50	-450	-26	1	0	-0	-4	1	0.00	0.02	0.01
1K	50	-450	-29	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1L	50	-450	-26	-1	0	0	-4	1	0.00	0.02	0.01
1M	50	466	-29	1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1N	50	466	-26	1	0	-0	-4	1	0.00	0.02	0.01
1O	50	466	-29	-1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1P	50	466	-26	-1	0	0	-4	1	0.00	0.02	0.01
2	50	7	-40	0	0	-0	-4	1	0.01	0.00	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-154	-0	11	1	0.9881	0.9973	0.9990	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 22
1B	-154	-0	9	1	0.9881	0.9973	0.9986	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 22
1C	-154	-0	11	1	0.9881	0.9982	0.9990	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 22
1D	-154	-0	9	1	0.9881	0.9982	0.9986	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 22
1I	-450	-0	12	1	0.9881	0.9947	0.9977	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'=' 22
1J	-450	-0	8	1	0.9881	0.9947	0.9950	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'=' 22
1K	-450	-0	12	1	0.9881	0.9948	0.9977	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'=' 22
1L	-450	-0	8	1	0.9881	0.9948	0.9950	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'=' 22

ASTA NUM. 67 NI 146 NF 148 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN	----- daN	----- daN	----- daN*m	----- daN*m	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN	
1A	0	923	-28	1	0	0	11	1	0.00	0.04	0.02	
1B	0	923	-21	1	0	0	9	1	0.00	0.04	0.02	
1C	0	923	-28	-1	0	-0	11	1	0.00	0.04	0.02	
1D	0	923	-21	-1	0	-0	9	1	0.00	0.04	0.02	
1E	0	1391	-28	1	0	0	11	1	0.00	0.06	0.02	
1F	0	1391	-21	1	0	0	9	1	0.00	0.06	0.02	
1G	0	1391	-28	-1	0	-0	11	1	0.00	0.06	0.02	
1H	0	1391	-21	-1	0	-0	9	1	0.00	0.06	0.02	
1I	0	446	-33	1	0	0	13	1	0.00	0.02	0.03	
1J	0	446	-16	1	0	0	7	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	446	-33	-1	0	-0	13	1	0.00	0.02	0.03	
1L	0	446	-16	-1	0	-0	7	1	0.00	0.02	0.01	
1M	0	1868	-33	1	0	0	13	1	0.00	0.08	0.03	
1N	0	1868	-16	1	0	0	7	1	0.00	0.08	0.01	
1O	0	1868	-33	-1	0	-0	13	1	0.00	0.08	0.03	
1P	0	1868	-16	-1	0	-0	7	1	0.00	0.08	0.01	
2	0	1717	-37	0	0	-0	15	1	0.01	0.07	0.03	
1A	25	923	-30	1	0	0	4	1	0.00	0.04	0.01	
1B	25	923	-23	1	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1C	25	923	-30	-1	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.01	
1D	25	923	-23	-1	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1E	25	1391	-30	1	0	0	4	1	0.00	0.06	0.01	
1F	25	1391	-23	1	0	0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1G	25	1391	-30	-1	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.01	
1H	25	1391	-23	-1	0	-0	3	1	0.00	0.06	0.01	
1I	25	446	-35	1	0	0	5	1	0.01	0.02	0.01	
1J	25	446	-18	1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1K	25	446	-35	-1	0	-0	5	1	0.01	0.02	0.01	

1L	25	446	-18	-1	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01
1M	25	1868	-35	1	0	0	5	1	0.01	0.08	0.01
1N	25	1868	-18	1	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01
1O	25	1868	-35	-1	0	-0	5	1	0.01	0.08	0.01
1P	25	1868	-18	-1	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01
2	25	1717	-39	0	0	-0	6	1	0.01	0.07	0.01
1A	50	923	-32	1	0	-0	-4	1	0.00	0.04	0.01
1B	50	923	-24	1	0	-0	-3	1	0.00	0.04	0.00
1C	50	923	-32	-1	0	0	-4	1	0.00	0.04	0.01
1D	50	923	-24	-1	0	0	-3	1	0.00	0.04	0.00
1E	50	1391	-32	1	0	-0	-4	1	0.00	0.06	0.01
1F	50	1391	-24	1	0	-0	-3	1	0.00	0.06	0.00
1G	50	1391	-32	-1	0	0	-4	1	0.00	0.06	0.01
1H	50	1391	-24	-1	0	0	-3	1	0.00	0.06	0.00
1I	50	446	-36	1	0	-0	-4	1	0.01	0.02	0.01
1J	50	446	-20	1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00
1K	50	446	-36	-1	0	0	-4	1	0.01	0.02	0.01
1L	50	446	-20	-1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00
1M	50	1868	-36	1	0	-0	-4	1	0.01	0.08	0.01
1N	50	1868	-20	1	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.00
1O	50	1868	-36	-1	0	0	-4	1	0.01	0.08	0.01
1P	50	1868	-20	-1	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.00
2	50	1717	-41	0	0	-0	-5	1	0.01	0.07	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 68 NI 144 NF 146 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
cm		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	1315	-11	1	0	0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1B	0	1315	-6	1	0	0	6	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	1315	-11	-1	0	-0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1D	0	1315	-6	-1	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.01	
1E	0	1959	-11	1	0	0	8	1	0.00	0.08	0.02	
1F	0	1959	-6	1	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	1959	-11	-1	0	-0	8	1	0.00	0.08	0.02	
1H	0	1959	-6	-1	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	711	-15	1	0	0	10	1	0.00	0.03	0.02	
1J	0	711	-3	1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1K	0	711	-15	-1	0	-0	10	1	0.00	0.03	0.02	
1L	0	711	-3	-1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1M	0	2563	-15	1	0	0	10	1	0.00	0.11	0.02	
1N	0	2563	-3	1	0	0	4	1	0.00	0.11	0.01	
1O	0	2563	-15	-1	0	-0	10	1	0.00	0.11	0.02	
1P	0	2563	-3	-1	0	-0	4	1	0.00	0.11	0.01	
2	0	2433	-14	0	0	0	11	1	0.00	0.10	0.02	
1A	25	1315	-13	1	0	0	5	1	0.00	0.05	0.01	
1B	25	1315	-8	1	0	0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1C	25	1315	-13	-1	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.01	
1D	25	1315	-8	-1	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1E	25	1959	-13	1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1F	25	1959	-8	1	0	0	4	1	0.00	0.08	0.01	
1G	25	1959	-13	-1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1H	25	1959	-8	-1	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.01	
1I	25	711	-17	1	0	0	6	1	0.00	0.03	0.01	
1J	25	711	-4	1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1K	25	711	-17	-1	0	-0	6	1	0.00	0.03	0.01	
1L	25	711	-4	-1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1M	25	2563	-17	1	0	0	6	1	0.00	0.11	0.01	
1N	25	2563	-4	1	0	0	4	1	0.00	0.11	0.01	
1O	25	2563	-17	-1	0	-0	6	1	0.00	0.11	0.01	
1P	25	2563	-4	-1	0	-0	4	1	0.00	0.11	0.01	
2	25	2433	-16	0	0	-0	7	1	0.00	0.10	0.01	
1A	50	1315	-15	1	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.00	
1B	50	1315	-10	1	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.00	
1C	50	1315	-15	-1	0	0	2	1	0.00	0.05	0.00	
1D	50	1315	-10	-1	0	0	2	1	0.00	0.05	0.00	
1E	50	1959	-15	1	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.00	
1F	50	1959	-10	1	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.00	
1G	50	1959	-15	-1	0	0	2	1	0.00	0.08	0.00	
1H	50	1959	-10	-1	0	0	2	1	0.00	0.08	0.00	
1I	50	711	-19	1	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.00	
1J	50	711	-6	1	0	-0	2	1	0.00	0.03	0.00	
1K	50	711	-19	-1	0	0	2	1	0.00	0.03	0.00	
1L	50	711	-6	-1	0	0	2	1	0.00	0.03	0.00	
1M	50	2563	-19	1	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.00	
1N	50	2563	-6	1	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.00	
1O	50	2563	-19	-1	0	0	2	1	0.00	0.11	0.00	

1P	50	2563	-6	-1	0	0	2	1	0.00	0.11	0.00
2	50	2433	-18	0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 69 NI 142 NF 144 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*cm	daN*cm	daN*cm					

1A	0	1072	3	1	0	0	5	1	0.00	0.04	0.01
1B	0	1072	7	1	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01
1C	0	1072	3	-1	0	-0	5	1	0.00	0.04	0.01
1D	0	1072	7	-1	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01
1E	0	1814	3	1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01
1F	0	1814	7	1	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01
1G	0	1814	3	-1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01
1H	0	1814	7	-1	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01
1I	0	371	-1	1	0	0	7	1	0.00	0.02	0.01
1J	0	371	10	1	0	0	1	1	0.00	0.02	0.00
1K	0	371	-1	-1	0	-0	7	1	0.00	0.02	0.01
1L	0	371	10	-1	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.00
1M	0	2515	-1	1	0	0	7	1	0.00	0.11	0.01
1N	0	2515	10	1	0	0	1	1	0.00	0.11	0.00
1O	0	2515	-1	-1	0	-0	7	1	0.00	0.11	0.01
1P	0	2515	10	-1	0	-0	1	1	0.00	0.11	0.00
2	0	2145	7	0	0	0	6	1	0.00	0.09	0.01

1A	25	1072	1	1	0	0	6	1	0.00	0.04	0.01
1B	25	1072	5	1	0	0	4	1	0.00	0.04	0.01
1C	25	1072	1	-1	0	-0	6	1	0.00	0.04	0.01
1D	25	1072	5	-1	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.01
1E	25	1814	1	1	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01
1F	25	1814	5	1	0	0	4	1	0.00	0.08	0.01
1G	25	1814	1	-1	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01
1H	25	1814	5	-1	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.01
1I	25	371	-2	1	0	0	7	1	0.00	0.02	0.01
1J	25	371	9	1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01
1K	25	371	-2	-1	0	-0	7	1	0.00	0.02	0.01
1L	25	371	9	-1	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01
1M	25	2515	-2	1	0	0	7	1	0.00	0.11	0.01
1N	25	2515	9	1	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01
1O	25	2515	-2	-1	0	-0	7	1	0.00	0.11	0.01
1P	25	2515	9	-1	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01
2	25	2145	5	0	0	-0	8	1	0.00	0.09	0.02

1A	50	1072	-0	1	0	-0	6	1	0.00	0.04	0.01
1B	50	1072	3	1	0	-0	5	1	0.00	0.04	0.01
1C	50	1072	-0	-1	0	0	6	1	0.00	0.04	0.01
1D	50	1072	3	-1	0	0	5	1	0.00	0.04	0.01
1E	50	1814	-0	1	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01
1F	50	1814	3	1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01
1G	50	1814	-0	-1	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01
1H	50	1814	3	-1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01
1I	50	371	-4	1	0	-0	6	1	0.00	0.02	0.01
1J	50	371	7	1	0	-0	5	1	0.00	0.02	0.01
1K	50	371	-4	-1	0	0	6	1	0.00	0.02	0.01
1L	50	371	7	-1	0	0	5	1	0.00	0.02	0.01
1M	50	2515	-4	1	0	-0	6	1	0.00	0.11	0.01
1N	50	2515	7	1	0	-0	5	1	0.00	0.11	0.01
1O	50	2515	-4	-1	0	0	6	1	0.00	0.11	0.01
1P	50	2515	7	-1	0	0	5	1	0.00	0.11	0.01
2	50	2145	2	0	0	-0	8	1	0.00	0.09	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 70 NI 140 NF 142 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*cm	daN*cm	daN*cm					

1A	0	200	26	1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1B	0	200	29	1	0	0	-4	1	0.00	0.01	0.01
1C	0	200	26	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1D	0	200	29	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.01	0.01
1E	0	965	26	1	0	0	-2	1	0.00	0.04	0.00
1F	0	965	29	1	0	0	-4	1	0.00	0.04	0.01
1G	0	965	26	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.00
1H	0	965	29	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.04	0.01
1I	0	-569	23	1	0	0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1J	0	-569	32	1	0	0	-6	1	0.00	0.02	0.01
1K	0	-569	23	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.02	0.00
1L	0	-569	32	-1	0	-0	-6	1	0.00	0.02	0.01
1M	0	1734	23	1	0	0	-1	1	0.00	0.07	0.00
1N	0	1734	32	1	0	0	-6	1	0.00	0.07	0.01
1O	0	1734	23	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.07	0.00
1P	0	1734	32	-1	0	-0	-6	1	0.00	0.07	0.01
2	0	866	41	0	0	0	-5	1	0.01	0.04	0.01
1A	25	200	24	1	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01
1B	25	200	27	1	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1C	25	200	24	-1	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01
1D	25	200	27	-1	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1E	25	965	24	1	0	0	4	1	0.00	0.04	0.01
1F	25	965	27	1	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01
1G	25	965	24	-1	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.01
1H	25	965	27	-1	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01
1I	25	-569	21	1	0	0	5	1	0.00	0.02	0.01
1J	25	-569	30	1	0	0	2	1	0.00	0.02	0.00
1K	25	-569	21	-1	0	-0	5	1	0.00	0.02	0.01
1L	25	-569	30	-1	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00
1M	25	1734	21	1	0	0	5	1	0.00	0.07	0.01
1N	25	1734	30	1	0	0	2	1	0.00	0.07	0.00
1O	25	1734	21	-1	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.01
1P	25	1734	30	-1	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.00
2	25	866	38	0	0	0	5	1	0.01	0.04	0.01
1A	50	200	22	1	0	-0	10	1	0.00	0.01	0.02
1B	50	200	26	1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1C	50	200	22	-1	0	0	10	1	0.00	0.01	0.02
1D	50	200	26	-1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1E	50	965	22	1	0	-0	10	1	0.00	0.04	0.02
1F	50	965	26	1	0	-0	9	1	0.00	0.04	0.02
1G	50	965	22	-1	0	0	10	1	0.00	0.04	0.02
1H	50	965	26	-1	0	0	9	1	0.00	0.04	0.02
1I	50	-569	20	1	0	-0	11	1	0.00	0.02	0.02
1J	50	-569	28	1	0	-0	9	1	0.00	0.02	0.02
1K	50	-569	20	-1	0	0	11	1	0.00	0.02	0.02
1L	50	-569	28	-1	0	0	9	1	0.00	0.02	0.02
1M	50	1734	20	1	0	-0	11	1	0.00	0.07	0.02
1N	50	1734	28	1	0	-0	9	1	0.00	0.07	0.02
1O	50	1734	20	-1	0	0	11	1	0.00	0.07	0.02
1P	50	1734	28	-1	0	0	9	1	0.00	0.07	0.02
2	50	866	36	0	0	-0	14	1	0.01	0.04	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1I	-569	0	11	1	0.9881	0.9903	0.9974	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1J	-569	0	9	1	0.9881	0.9903	0.9925	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1K	-569	-0	11	1	0.9881	0.9903	0.9974	--	--	0.02	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1L	-569	-0	9	1	0.9881	0.9903	0.9925	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 71 NI 11 NF 164 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	435	147	3	0	1	-48	1	0.02	0.02	0.10	
1B	0	435	154	3	0	1	-50	1	0.02	0.02	0.10	
1C	0	435	147	-3	0	-1	-48	1	0.02	0.02	0.10	
1D	0	435	154	-3	0	-1	-50	1	0.02	0.02	0.10	
1E	0	1138	147	3	0	1	-48	1	0.02	0.05	0.10	
1F	0	1138	154	3	0	1	-50	1	0.02	0.05	0.10	
1G	0	1138	147	-3	0	-1	-48	1	0.02	0.05	0.10	
1H	0	1138	154	-3	0	-1	-50	1	0.02	0.05	0.10	
1I	0	-343	141	2	0	1	-47	1	0.02	0.01	0.09	
1J	0	-343	159	2	0	1	-52	1	0.02	0.01	0.10	
1K	0	-343	141	-2	0	-1	-47	1	0.02	0.01	0.09	
1L	0	-343	159	-2	0	-1	-52	1	0.02	0.01	0.10	
1M	0	1917	141	2	0	1	-47	1	0.02	0.08	0.09	
1N	0	1917	159	2	0	1	-52	1	0.02	0.08	0.10	
1O	0	1917	141	-2	0	-1	-47	1	0.02	0.08	0.09	
1P	0	1917	159	-2	0	-1	-52	1	0.02	0.08	0.10	

2	0	1169	223	-0	0	-0	-74	1	0.03	0.05	0.15
1A	25	435	145	3	0	0	-12	1	0.02	0.02	0.02
1B	25	435	152	3	0	0	-12	1	0.02	0.02	0.02
1C	25	435	145	-3	0	-0	-12	1	0.02	0.02	0.02
1D	25	435	152	-3	0	-0	-12	1	0.02	0.02	0.02
1E	25	1138	145	3	0	0	-12	1	0.02	0.05	0.02
1F	25	1138	152	3	0	0	-12	1	0.02	0.05	0.02
1G	25	1138	145	-3	0	-0	-12	1	0.02	0.05	0.02
1H	25	1138	152	-3	0	-0	-12	1	0.02	0.05	0.02
1I	25	-343	139	2	0	0	-12	1	0.02	0.01	0.02
1J	25	-343	158	2	0	0	-12	1	0.02	0.01	0.02
1K	25	-343	139	-2	0	-0	-12	1	0.02	0.01	0.02
1L	25	-343	158	-2	0	-0	-12	1	0.02	0.01	0.02
1M	25	1917	139	2	0	0	-12	1	0.02	0.08	0.02
1N	25	1917	158	2	0	0	-12	1	0.02	0.08	0.02
1O	25	1917	139	-2	0	-0	-12	1	0.02	0.08	0.02
1P	25	1917	158	-2	0	-0	-12	1	0.02	0.08	0.02
2	25	1169	221	-0	0	-0	-18	1	0.03	0.05	0.04
1A	50	435	143	3	0	-1	24	1	0.02	0.02	0.05
1B	50	435	150	3	0	-1	26	1	0.02	0.02	0.05
1C	50	435	143	-3	0	1	24	1	0.02	0.02	0.05
1D	50	435	150	-3	0	1	26	1	0.02	0.02	0.05
1E	50	1138	143	3	0	-1	24	1	0.02	0.05	0.05
1F	50	1138	150	3	0	-1	26	1	0.02	0.05	0.05
1G	50	1138	143	-3	0	1	24	1	0.02	0.05	0.05
1H	50	1138	150	-3	0	1	26	1	0.02	0.05	0.05
1I	50	-343	138	2	0	-0	23	1	0.02	0.01	0.05
1J	50	-343	156	2	0	-0	27	1	0.02	0.01	0.05
1K	50	-343	138	-2	0	0	23	1	0.02	0.01	0.05
1L	50	-343	156	-2	0	0	27	1	0.02	0.01	0.05
1M	50	1917	138	2	0	-0	23	1	0.02	0.08	0.05
1N	50	1917	156	2	0	-0	27	1	0.02	0.08	0.05
1O	50	1917	138	-2	0	0	23	1	0.02	0.08	0.05
1P	50	1917	156	-2	0	0	27	1	0.02	0.08	0.05
2	50	1169	219	-0	0	-0	37	1	0.03	0.05	0.07

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1I	-343	1	-47	1	0.9881	0.9954	0.9963	--	--	0.01	--	0.11 Snell.	'zx'= 22
1J	-343	1	-52	1	0.9881	0.9954	0.9961	--	--	0.01	--	0.12 Snell.	'zx'= 22
1K	-343	-1	-47	1	0.9881	0.9954	0.9963	--	--	0.01	--	0.11 Snell.	'zx'= 22
1L	-343	-1	-52	1	0.9881	0.9954	0.9961	--	--	0.01	--	0.12 Snell.	'zx'= 22

ASTA NUM. 72 NI 164 NF 162 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	2039	19	1	0	0	4	1	0.00	0.09	0.01	
1B	0	2039	21	1	0	0	2	1	0.00	0.09	0.00	
1C	0	2039	19	-1	0	-0	4	1	0.00	0.09	0.01	
1D	0	2039	21	-1	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.00	
1E	0	2653	19	1	0	0	4	1	0.00	0.11	0.01	
1F	0	2653	21	1	0	0	2	1	0.00	0.11	0.00	
1G	0	2653	19	-1	0	-0	4	1	0.00	0.11	0.01	
1H	0	2653	21	-1	0	-0	2	1	0.00	0.11	0.00	
1I	0	1376	17	0	0	0	5	1	0.00	0.06	0.01	
1J	0	1376	22	0	0	0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1K	0	1376	17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.06	0.01	
1L	0	1376	22	-0	0	-0	1	1	0.00	0.06	0.00	
1M	0	3316	17	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.01	
1N	0	3316	22	0	0	0	1	1	0.00	0.14	0.00	
1O	0	3316	17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.01	
1P	0	3316	22	-0	0	-0	1	1	0.00	0.14	0.00	
2	0	3490	29	-0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1A	25	2039	17	1	0	-0	8	1	0.00	0.09	0.02	
1B	25	2039	19	1	0	-0	7	1	0.00	0.09	0.01	
1C	25	2039	17	-1	0	0	8	1	0.00	0.09	0.02	
1D	25	2039	19	-1	0	0	7	1	0.00	0.09	0.01	
1E	25	2653	17	1	0	-0	8	1	0.00	0.11	0.02	
1F	25	2653	19	1	0	-0	7	1	0.00	0.11	0.01	
1G	25	2653	17	-1	0	0	8	1	0.00	0.11	0.02	
1H	25	2653	19	-1	0	0	7	1	0.00	0.11	0.01	
1I	25	1376	15	0	0	0	9	1	0.00	0.06	0.02	
1J	25	1376	21	0	0	0	6	1	0.00	0.06	0.01	
1K	25	1376	15	-0	0	-0	9	1	0.00	0.06	0.02	
1L	25	1376	21	-0	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.01	
1M	25	3316	15	0	0	0	9	1	0.00	0.14	0.02	
1N	25	3316	21	0	0	0	6	1	0.00	0.14	0.01	
1O	25	3316	15	-0	0	-0	9	1	0.00	0.14	0.02	
1P	25	3316	21	-0	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.01	

2	25	3490	27	-0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02
1A	50	2039	15	1	0	-0	12	1	0.00	0.09	0.02
1B	50	2039	17	1	0	-0	12	1	0.00	0.09	0.02
1C	50	2039	15	-1	0	0	12	1	0.00	0.09	0.02
1D	50	2039	17	-1	0	0	12	1	0.00	0.09	0.02
1E	50	2653	15	1	0	-0	12	1	0.00	0.11	0.02
1F	50	2653	17	1	0	-0	12	1	0.00	0.11	0.02
1G	50	2653	15	-1	0	0	12	1	0.00	0.11	0.02
1H	50	2653	17	-1	0	0	12	1	0.00	0.11	0.02
1I	50	1376	13	0	0	0	13	1	0.00	0.06	0.03
1J	50	1376	19	0	0	0	11	1	0.00	0.06	0.02
1K	50	1376	13	-0	0	-0	13	1	0.00	0.06	0.03
1L	50	1376	19	-0	0	-0	11	1	0.00	0.06	0.02
1M	50	3316	13	0	0	0	13	1	0.00	0.14	0.03
1N	50	3316	19	0	0	0	11	1	0.00	0.14	0.02
1O	50	3316	13	-0	0	-0	13	1	0.00	0.14	0.03
1P	50	3316	19	-0	0	-0	11	1	0.00	0.14	0.02
2	50	3490	24	-0	0	0	18	1	0.00	0.15	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 73 NI 162 NF 160 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	2943	26	1	0	0	0	1	0.00	0.12	0.00
1B	0	2943	28	1	0	0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1C	0	2943	26	-1	0	-0	0	1	0.00	0.12	0.00
1D	0	2943	28	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.12	0.00
1E	0	3483	26	1	0	0	0	1	0.00	0.15	0.00
1F	0	3483	28	1	0	0	-1	1	0.00	0.15	0.00
1G	0	3483	26	-1	0	-0	0	1	0.00	0.15	0.00
1H	0	3483	28	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.15	0.00
1I	0	2406	25	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00
1J	0	2406	29	0	0	0	-2	1	0.00	0.10	0.00
1K	0	2406	25	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00
1L	0	2406	29	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.10	0.00
1M	0	4020	25	0	0	0	1	1	0.00	0.17	0.00
1N	0	4020	29	0	0	0	-2	1	0.00	0.17	0.00
1O	0	4020	25	-0	0	-0	1	1	0.00	0.17	0.00
1P	0	4020	29	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.17	0.00
2	0	4780	40	0	0	0	-0	1	0.01	0.20	0.00

1A	25	2943	24	1	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01
1B	25	2943	27	1	0	0	6	1	0.00	0.12	0.01
1C	25	2943	24	-1	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01
1D	25	2943	27	-1	0	-0	6	1	0.00	0.12	0.01
1E	25	3483	24	1	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01
1F	25	3483	27	1	0	0	6	1	0.00	0.15	0.01
1G	25	3483	24	-1	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01
1H	25	3483	27	-1	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.01
1I	25	2406	23	0	0	0	7	1	0.00	0.10	0.01
1J	25	2406	28	0	0	0	5	1	0.00	0.10	0.01
1K	25	2406	23	-0	0	-0	7	1	0.00	0.10	0.01
1L	25	2406	28	-0	0	-0	5	1	0.00	0.10	0.01
1M	25	4020	23	0	0	0	7	1	0.00	0.17	0.01
1N	25	4020	28	0	0	0	5	1	0.00	0.17	0.01
1O	25	4020	23	-0	0	-0	7	1	0.00	0.17	0.01
1P	25	4020	28	-0	0	-0	5	1	0.00	0.17	0.01
2	25	4780	38	0	0	0	9	1	0.01	0.20	0.02

1A	50	2943	23	1	0	0	13	1	0.00	0.12	0.03
1B	50	2943	25	1	0	0	12	1	0.00	0.12	0.02
1C	50	2943	23	-1	0	-0	13	1	0.00	0.12	0.03
1D	50	2943	25	-1	0	-0	12	1	0.00	0.12	0.02
1E	50	3483	23	1	0	0	13	1	0.00	0.15	0.03
1F	50	3483	25	1	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02
1G	50	3483	23	-1	0	-0	13	1	0.00	0.15	0.03
1H	50	3483	25	-1	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02
1I	50	2406	22	0	0	0	13	1	0.00	0.10	0.03
1J	50	2406	26	0	0	0	12	1	0.00	0.10	0.02
1K	50	2406	22	-0	0	-0	13	1	0.00	0.10	0.03
1L	50	2406	26	-0	0	-0	12	1	0.00	0.10	0.02
1M	50	4020	22	0	0	0	13	1	0.00	0.17	0.03
1N	50	4020	26	0	0	0	12	1	0.00	0.17	0.02
1O	50	4020	22	-0	0	-0	13	1	0.00	0.17	0.03
1P	50	4020	26	-0	0	-0	12	1	0.00	0.17	0.02
2	50	4780	36	0	0	0	18	1	0.01	0.20	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 74 NI 160 NF 158 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	3183	8	1	0	0	6	1	0.00	0.13	0.01	
1B	0	3183	11	1	0	0	5	1	0.00	0.13	0.01	
1C	0	3183	8	-1	0	-0	6	1	0.00	0.13	0.01	
1D	0	3183	11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.01	
1E	0	3641	8	1	0	0	6	1	0.00	0.15	0.01	
1F	0	3641	11	1	0	0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1G	0	3641	8	-1	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.01	
1H	0	3641	11	-1	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1I	0	2784	7	0	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1J	0	2784	12	0	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1K	0	2784	7	-0	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1L	0	2784	12	-0	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01	
1M	0	4040	7	0	0	0	7	1	0.00	0.17	0.01	
1N	0	4040	12	0	0	0	3	1	0.00	0.17	0.01	
1O	0	4040	7	-0	0	-0	7	1	0.00	0.17	0.01	
1P	0	4040	12	-0	0	-0	3	1	0.00	0.17	0.01	
2	0	5077	14	0	0	0	8	1	0.00	0.21	0.02	
1A	25	3183	7	1	0	0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1B	25	3183	9	1	0	0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1C	25	3183	7	-1	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1D	25	3183	9	-1	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1E	25	3641	7	1	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1F	25	3641	9	1	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1G	25	3641	7	-1	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1H	25	3641	9	-1	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1I	25	2784	5	0	0	-0	8	1	0.00	0.12	0.02	
1J	25	2784	11	0	0	-0	6	1	0.00	0.12	0.01	
1K	25	2784	5	-0	0	0	8	1	0.00	0.12	0.02	
1L	25	2784	11	-0	0	0	6	1	0.00	0.12	0.01	
1M	25	4040	5	0	0	-0	8	1	0.00	0.17	0.02	
1N	25	4040	11	0	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01	
1O	25	4040	5	-0	0	0	8	1	0.00	0.17	0.02	
1P	25	4040	11	-0	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01	
2	25	5077	12	0	0	0	11	1	0.00	0.21	0.02	
1A	50	3183	5	1	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1B	50	3183	7	1	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1C	50	3183	5	-1	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1D	50	3183	7	-1	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1E	50	3641	5	1	0	0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1F	50	3641	7	1	0	0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1G	50	3641	5	-1	0	-0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1H	50	3641	7	-1	0	-0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1I	50	2784	3	0	0	-0	10	1	0.00	0.12	0.02	
1J	50	2784	9	0	0	-0	9	1	0.00	0.12	0.02	
1K	50	2784	3	-0	0	0	10	1	0.00	0.12	0.02	
1L	50	2784	9	-0	0	0	9	1	0.00	0.12	0.02	
1M	50	4040	3	0	0	-0	10	1	0.00	0.17	0.02	
1N	50	4040	9	0	0	-0	9	1	0.00	0.17	0.02	
1O	50	4040	3	-0	0	0	10	1	0.00	0.17	0.02	
1P	50	4040	9	-0	0	0	9	1	0.00	0.17	0.02	
2	50	5077	9	0	0	0	14	1	0.00	0.21	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 75 NI 158 NF 156 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	2764	-6	1	0	0	9	1	0.00	0.12	0.02	
1B	0	2764	-3	1	0	0	8	1	0.00	0.12	0.02	
1C	0	2764	-6	-1	0	-0	9	1	0.00	0.12	0.02	

1D	0	2764	-3	-1	0	-0	8	1	0.00	0.12	0.02
1E	0	3106	-6	1	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02
1F	0	3106	-3	1	0	0	8	1	0.00	0.13	0.02
1G	0	3106	-6	-1	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02
1H	0	3106	-3	-1	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02
1I	0	2516	-8	0	0	0	10	1	0.00	0.11	0.02
1J	0	2516	-1	0	0	0	7	1	0.00	0.11	0.01
1K	0	2516	-8	-0	0	-0	10	1	0.00	0.11	0.02
1L	0	2516	-1	-0	0	-0	7	1	0.00	0.11	0.01
1M	0	3354	-8	0	0	0	10	1	0.00	0.14	0.02
1N	0	3354	-1	0	0	0	7	1	0.00	0.14	0.01
1O	0	3354	-8	-0	0	-0	10	1	0.00	0.14	0.02
1P	0	3354	-1	-0	0	-0	7	1	0.00	0.14	0.01
2	0	4369	-7	-0	0	-0	13	1	0.00	0.18	0.03
1A	25	2764	-7	1	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01
1B	25	2764	-5	1	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01
1C	25	2764	-7	-1	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01
1D	25	2764	-5	-1	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01
1E	25	3106	-7	1	0	0	7	1	0.00	0.13	0.01
1F	25	3106	-5	1	0	0	7	1	0.00	0.13	0.01
1G	25	3106	-7	-1	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.01
1H	25	3106	-5	-1	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.01
1I	25	2516	-10	0	0	0	8	1	0.00	0.11	0.02
1J	25	2516	-2	0	0	0	6	1	0.00	0.11	0.01
1K	25	2516	-10	-0	0	-0	8	1	0.00	0.11	0.02
1L	25	2516	-2	-0	0	-0	6	1	0.00	0.11	0.01
1M	25	3354	-10	0	0	0	8	1	0.00	0.14	0.02
1N	25	3354	-2	0	0	0	6	1	0.00	0.14	0.01
1O	25	3354	-10	-0	0	-0	8	1	0.00	0.14	0.02
1P	25	3354	-2	-0	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.01
2	25	4369	-9	-0	0	0	11	1	0.00	0.18	0.02
1A	50	2764	-9	1	0	-0	5	1	0.00	0.12	0.01
1B	50	2764	-7	1	0	-0	6	1	0.00	0.12	0.01
1C	50	2764	-9	-1	0	0	5	1	0.00	0.12	0.01
1D	50	2764	-7	-1	0	0	6	1	0.00	0.12	0.01
1E	50	3106	-9	1	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.01
1F	50	3106	-7	1	0	-0	6	1	0.00	0.13	0.01
1G	50	3106	-9	-1	0	0	5	1	0.00	0.13	0.01
1H	50	3106	-7	-1	0	0	6	1	0.00	0.13	0.01
1I	50	2516	-12	0	0	-0	5	1	0.00	0.11	0.01
1J	50	2516	-4	0	0	-0	6	1	0.00	0.11	0.01
1K	50	2516	-12	-0	0	0	5	1	0.00	0.11	0.01
1L	50	2516	-4	-0	0	0	6	1	0.00	0.11	0.01
1M	50	3354	-12	0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.01
1N	50	3354	-4	0	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.01
1O	50	3354	-12	-0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.01
1P	50	3354	-4	-0	0	0	6	1	0.00	0.14	0.01
2	50	4369	-11	-0	0	0	8	1	0.00	0.18	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 76 NI 166 NF 138 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-3513	172	3	0	2	-62	1	0.02	0.15	0.12	
1B	0	-3513	181	3	0	2	-65	1	0.03	0.15	0.13	
1C	0	-3513	172	-3	0	-2	-62	1	0.02	0.15	0.12	
1D	0	-3513	181	-3	0	-2	-65	1	0.03	0.15	0.13	
1E	0	-2743	172	3	0	2	-62	1	0.02	0.11	0.12	
1F	0	-2743	181	3	0	2	-65	1	0.03	0.11	0.13	
1G	0	-2743	172	-3	0	-2	-62	1	0.02	0.11	0.12	
1H	0	-2743	181	-3	0	-2	-65	1	0.03	0.11	0.13	
1I	0	-4286	167	2	0	1	-60	1	0.02	0.18	0.12	
1J	0	-4286	186	2	0	1	-67	1	0.03	0.18	0.13	
1K	0	-4286	167	-2	0	-1	-60	1	0.02	0.18	0.12	
1L	0	-4286	186	-2	0	-1	-67	1	0.03	0.18	0.13	
1M	0	-1970	167	2	0	1	-60	1	0.02	0.08	0.12	
1N	0	-1970	186	2	0	1	-67	1	0.03	0.08	0.13	
1O	0	-1970	167	-2	0	-1	-60	1	0.02	0.08	0.12	
1P	0	-1970	186	-2	0	-1	-67	1	0.03	0.08	0.13	
2	0	-4651	262	0	0	0	-94	1	0.04	0.19	0.19	
1A	27	-3513	170	3	0	1	-16	1	0.02	0.15	0.03	
1B	27	-3513	179	3	0	1	-17	1	0.03	0.15	0.03	
1C	27	-3513	170	-3	0	-1	-16	1	0.02	0.15	0.03	
1D	27	-3513	179	-3	0	-1	-17	1	0.03	0.15	0.03	
1E	27	-2743	170	3	0	1	-16	1	0.02	0.11	0.03	
1F	27	-2743	179	3	0	1	-17	1	0.03	0.11	0.03	
1G	27	-2743	170	-3	0	-1	-16	1	0.02	0.11	0.03	

1H	27	-2743	179	-3	0	-1	-17	1	0.03	0.11	0.03
1I	27	-4286	165	2	0	1	-16	1	0.02	0.18	0.03
1J	27	-4286	184	2	0	1	-17	1	0.03	0.18	0.03
1K	27	-4286	165	-2	0	-0	-16	1	0.02	0.18	0.03
1L	27	-4286	184	-2	0	-0	-17	1	0.03	0.18	0.03
1M	27	-1970	165	2	0	1	-16	1	0.02	0.08	0.03
1N	27	-1970	184	2	0	1	-17	1	0.03	0.08	0.03
1O	27	-1970	165	-2	0	-0	-16	1	0.02	0.08	0.03
1P	27	-1970	184	-2	0	-0	-17	1	0.03	0.08	0.03
2	27	-4651	259	0	0	0	-24	1	0.04	0.19	0.05
1A	54	-3513	168	3	0	-0	29	1	0.02	0.15	0.06
1B	54	-3513	177	3	0	-0	31	1	0.03	0.15	0.06
1C	54	-3513	168	-3	0	0	29	1	0.02	0.15	0.06
1D	54	-3513	177	-3	0	0	31	1	0.03	0.15	0.06
1E	54	-2743	168	3	0	-0	29	1	0.02	0.11	0.06
1F	54	-2743	177	3	0	-0	31	1	0.03	0.11	0.06
1G	54	-2743	168	-3	0	0	29	1	0.02	0.11	0.06
1H	54	-2743	177	-3	0	0	31	1	0.03	0.11	0.06
1I	54	-4286	163	2	0	-0	27	1	0.02	0.18	0.05
1J	54	-4286	182	2	0	-0	33	1	0.03	0.18	0.07
1K	54	-4286	163	-2	0	0	27	1	0.02	0.18	0.05
1L	54	-4286	182	-2	0	0	33	1	0.03	0.18	0.07
1M	54	-1970	163	2	0	-0	27	1	0.02	0.08	0.05
1N	54	-1970	182	2	0	-0	33	1	0.03	0.08	0.07
1O	54	-1970	163	-2	0	0	27	1	0.02	0.08	0.05
1P	54	-1970	182	-2	0	0	33	1	0.03	0.08	0.07
2	54	-4651	257	0	0	-0	45	1	0.04	0.19	0.09

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-3513	2	-62	1	0.9838	0.9830	0.9617	--	--	0.15	--	0.27	Snell. 'zx'= 23
1B	-3513	2	-65	1	0.9838	0.9830	0.9610	--	--	0.15	--	0.28	Snell. 'zx'= 23
1C	-3513	-2	-62	1	0.9838	0.9830	0.9617	--	--	0.15	--	0.27	Snell. 'zx'= 23
1D	-3513	-2	-65	1	0.9838	0.9830	0.9610	--	--	0.15	--	0.28	Snell. 'zx'= 23
1E	-2743	2	-62	1	0.9838	0.9867	0.9701	--	--	0.12	--	0.24	Snell. 'zx'= 23
1F	-2743	2	-65	1	0.9838	0.9867	0.9695	--	--	0.12	--	0.25	Snell. 'zx'= 23
1G	-2743	-2	-62	1	0.9838	0.9867	0.9701	--	--	0.12	--	0.24	Snell. 'zx'= 23
1H	-2743	-2	-65	1	0.9838	0.9867	0.9695	--	--	0.12	--	0.25	Snell. 'zx'= 23
1I	-4286	1	-60	1	0.9838	0.9808	0.9542	--	--	0.18	--	0.30	Snell. 'zx'= 23
1J	-4286	1	-67	1	0.9838	0.9808	0.9516	--	--	0.18	--	0.31	Snell. 'zx'= 23
1K	-4286	-1	-60	1	0.9838	0.9809	0.9542	--	--	0.18	--	0.30	Snell. 'zx'= 23
1L	-4286	-1	-67	1	0.9838	0.9809	0.9516	--	--	0.18	--	0.31	Snell. 'zx'= 23
1M	-1970	1	-60	1	0.9838	0.9912	0.9789	--	--	0.08	--	0.20	Snell. 'zx'= 23
1N	-1970	1	-67	1	0.9838	0.9912	0.9778	--	--	0.08	--	0.22	Snell. 'zx'= 23
1O	-1970	-1	-60	1	0.9838	0.9912	0.9789	--	--	0.08	--	0.20	Snell. 'zx'= 23
1P	-1970	-1	-67	1	0.9838	0.9912	0.9778	--	--	0.08	--	0.22	Snell. 'zx'= 23
2	-4651	0	-94	1	0.9838	0.9755	0.9487	--	--	0.20	--	0.38	Snell. 'zx'= 23

ASTA NUM. 77 NI 138 NF 140 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1362	7	1	0	0	6	1	0.00	0.06	0.01	
1B	0	-1362	11	1	0	0	4	1	0.00	0.06	0.01	
1C	0	-1362	7	-1	0	-0	6	1	0.00	0.06	0.01	
1D	0	-1362	11	-1	0	-0	4	1	0.00	0.06	0.01	
1E	0	-644	7	1	0	0	6	1	0.00	0.03	0.01	
1F	0	-644	11	1	0	0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1G	0	-644	7	-1	0	-0	6	1	0.00	0.03	0.01	
1H	0	-644	11	-1	0	-0	4	1	0.00	0.03	0.01	
1I	0	-2166	4	1	0	0	8	1	0.00	0.09	0.02	
1J	0	-2166	13	1	0	0	2	1	0.00	0.09	0.00	
1K	0	-2166	4	-1	0	-0	8	1	0.00	0.09	0.02	
1L	0	-2166	13	-1	0	-0	2	1	0.00	0.09	0.00	
1M	0	160	4	1	0	0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1N	0	160	13	1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.00	
1O	0	160	4	-1	0	-0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1P	0	160	13	-1	0	-0	2	1	0.00	0.01	0.00	
2	0	-1492	12	0	0	0	8	1	0.00	0.06	0.02	
1A	25	-1362	5	1	0	0	7	1	0.00	0.06	0.01	
1B	25	-1362	9	1	0	0	7	1	0.00	0.06	0.01	
1C	25	-1362	5	-1	0	-0	7	1	0.00	0.06	0.01	
1D	25	-1362	9	-1	0	-0	7	1	0.00	0.06	0.01	
1E	25	-644	5	1	0	0	7	1	0.00	0.03	0.01	
1F	25	-644	9	1	0	0	7	1	0.00	0.03	0.01	
1G	25	-644	5	-1	0	-0	7	1	0.00	0.03	0.01	
1H	25	-644	9	-1	0	-0	7	1	0.00	0.03	0.01	
1I	25	-2166	2	1	0	0	9	1	0.00	0.09	0.02	
1J	25	-2166	12	1	0	0	5	1	0.00	0.09	0.01	
1K	25	-2166	2	-1	0	-0	9	1	0.00	0.09	0.02	
1L	25	-2166	12	-1	0	-0	5	1	0.00	0.09	0.01	

1M	25	160	2	1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1N	25	160	12	1	0	0	5	1	0.00	0.01	0.01
1O	25	160	2	-1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1P	25	160	12	-1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01
2	25	-1492	10	0	0	0	11	1	0.00	0.06	0.02
1A	50	-1362	3	1	0	-0	8	1	0.00	0.06	0.02
1B	50	-1362	7	1	0	-0	9	1	0.00	0.06	0.02
1C	50	-1362	3	-1	0	0	8	1	0.00	0.06	0.02
1D	50	-1362	7	-1	0	0	9	1	0.00	0.06	0.02
1E	50	-644	3	1	0	-0	8	1	0.00	0.03	0.02
1F	50	-644	7	1	0	-0	9	1	0.00	0.03	0.02
1G	50	-644	3	-1	0	0	8	1	0.00	0.03	0.02
1H	50	-644	7	-1	0	0	9	1	0.00	0.03	0.02
1I	50	-2166	0	1	0	-0	10	1	0.00	0.09	0.02
1J	50	-2166	10	1	0	-0	8	1	0.00	0.09	0.02
1K	50	-2166	0	-1	0	0	10	1	0.00	0.09	0.02
1L	50	-2166	10	-1	0	0	8	1	0.00	0.09	0.02
1M	50	160	0	1	0	-0	10	1	0.00	0.01	0.02
1N	50	160	10	1	0	-0	8	1	0.00	0.01	0.02
1O	50	160	0	-1	0	0	10	1	0.00	0.01	0.02
1P	50	160	10	-1	0	0	8	1	0.00	0.01	0.02
2	50	-1492	8	0	0	-0	13	1	0.00	0.06	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1362	0	8	1	0.9881	0.9848	1.0095	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 22
1B	-1362	0	9	1	0.9881	0.9848	1.0039	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 22
1C	-1362	-0	8	1	0.9881	0.9848	1.0095	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 22
1D	-1362	-0	9	1	0.9881	0.9848	1.0039	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 22
1E	-644	0	8	1	0.9881	0.9928	1.0045	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1F	-644	0	9	1	0.9881	0.9928	1.0018	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1G	-644	-0	8	1	0.9881	0.9928	1.0045	--	--	0.03	--	0.04	Snell. 'zx'= 22
1H	-644	-0	9	1	0.9881	0.9928	1.0018	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1I	-2166	0	10	1	0.9881	0.9763	1.0173	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 22
1J	-2166	0	8	1	0.9881	0.9763	1.0013	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 22
1K	-2166	-0	10	1	0.9881	0.9764	1.0173	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 22
1L	-2166	-0	8	1	0.9881	0.9764	1.0013	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 22
2	-1492	0	13	1	0.9881	1.0489	1.0071	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 78 NI 152 NF 166 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----	-----		
	cm	daN			daN*m							
<hr/>												
1A	0	-2652	-188	3	0	0	34	1	0.03	0.11	0.07	
1B	0	-2652	-174	3	0	0	31	1	0.03	0.11	0.06	
1C	0	-2652	-188	-3	0	-0	34	1	0.03	0.11	0.07	
1D	0	-2652	-174	-3	0	-0	31	1	0.03	0.11	0.06	
1E	0	-2336	-188	3	0	0	34	1	0.03	0.10	0.07	
1F	0	-2336	-174	3	0	0	31	1	0.03	0.10	0.06	
1G	0	-2336	-188	-3	0	-0	34	1	0.03	0.10	0.07	
1H	0	-2336	-174	-3	0	-0	31	1	0.03	0.10	0.06	
1I	0	-2995	-202	2	0	0	36	1	0.03	0.13	0.07	
1J	0	-2995	-161	2	0	0	29	1	0.02	0.13	0.06	
1K	0	-2995	-202	-2	0	-0	36	1	0.03	0.13	0.07	
1L	0	-2995	-161	-2	0	-0	29	1	0.02	0.13	0.06	
1M	0	-1993	-202	2	0	0	36	1	0.03	0.08	0.07	
1N	0	-1993	-161	2	0	0	29	1	0.02	0.08	0.06	
1O	0	-1993	-202	-2	0	-0	36	1	0.03	0.08	0.07	
1P	0	-1993	-161	-2	0	-0	29	1	0.02	0.08	0.06	
2	0	-3704	-270	-0	0	0	48	1	0.04	0.15	0.10	
<hr/>												
1A	27	-2652	-190	3	0	1	-17	1	0.03	0.11	0.03	
1B	27	-2652	-176	3	0	1	-16	1	0.03	0.11	0.03	
1C	27	-2652	-190	-3	0	-1	-17	1	0.03	0.11	0.03	
1D	27	-2652	-176	-3	0	-1	-16	1	0.03	0.11	0.03	
1E	27	-2336	-190	3	0	1	-17	1	0.03	0.10	0.03	
1F	27	-2336	-176	3	0	1	-16	1	0.03	0.10	0.03	
1G	27	-2336	-190	-3	0	-1	-17	1	0.03	0.10	0.03	
1H	27	-2336	-176	-3	0	-1	-16	1	0.03	0.10	0.03	
1I	27	-2995	-203	2	0	1	-19	1	0.03	0.13	0.04	
1J	27	-2995	-163	2	0	1	-15	1	0.02	0.13	0.03	
1K	27	-2995	-203	-2	0	-1	-19	1	0.03	0.13	0.04	
1L	27	-2995	-163	-2	0	-1	-15	1	0.02	0.13	0.03	
1M	27	-1993	-203	2	0	1	-19	1	0.03	0.08	0.04	
1N	27	-1993	-163	2	0	1	-15	1	0.02	0.08	0.03	
1O	27	-1993	-203	-2	0	-1	-19	1	0.03	0.08	0.04	
1P	27	-1993	-163	-2	0	-1	-15	1	0.02	0.08	0.03	
2	27	-3704	-272	-0	0	0	-25	1	0.04	0.15	0.05	
<hr/>												
1A	54	-2652	-192	3	0	2	-68	1	0.03	0.11	0.14	
1B	54	-2652	-178	3	0	2	-63	1	0.03	0.11	0.13	
1C	54	-2652	-192	-3	0	-2	-68	1	0.03	0.11	0.14	

1D	54	-2652	-178	-3	0	-2	-63	1	0.03	0.11	0.13	
1E	54	-2336	-192	3	0	2	-68	1	0.03	0.10	0.14	
1F	54	-2336	-178	3	0	2	-63	1	0.03	0.10	0.13	
1G	54	-2336	-192	-3	0	-2	-68	1	0.03	0.10	0.14	
1H	54	-2336	-178	-3	0	-2	-63	1	0.03	0.10	0.13	
1I	54	-2995	-205	2	0	1	-73	1	0.03	0.13	0.15	
1J	54	-2995	-165	2	0	1	-58	1	0.02	0.13	0.12	
1K	54	-2995	-205	-2	0	-1	-73	1	0.03	0.13	0.15	
1L	54	-2995	-165	-2	0	-1	-58	1	0.02	0.13	0.12	
1M	54	-1993	-205	2	0	1	-73	1	0.03	0.08	0.15	
1N	54	-1993	-165	2	0	1	-58	1	0.02	0.08	0.12	
1O	54	-1993	-205	-2	0	-1	-73	1	0.03	0.08	0.15	
1P	54	-1993	-165	-2	0	-1	-58	1	0.02	0.08	0.12	
2	54	-3704	-275	-0	0	0	-98	1	0.04	0.15	0.19	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2652	2	-68	1	0.9838	0.9940	0.9702	--	--	0.11	--	0.25	Snell. 'zx'= 23
1B	-2652	2	-63	1	0.9838	0.9940	0.9701	--	--	0.11	--	0.24	Snell. 'zx'= 23
1C	-2652	-2	-68	1	0.9838	0.9940	0.9702	--	--	0.11	--	0.25	Snell. 'zx'= 23
1D	-2652	-2	-63	1	0.9838	0.9940	0.9701	--	--	0.11	--	0.24	Snell. 'zx'= 23
1E	-2336	2	-68	1	0.9838	0.9947	0.9737	--	--	0.10	--	0.24	Snell. 'zx'= 23
1F	-2336	2	-63	1	0.9838	0.9947	0.9737	--	--	0.10	--	0.23	Snell. 'zx'= 23
1G	-2336	-2	-68	1	0.9838	0.9947	0.9737	--	--	0.10	--	0.24	Snell. 'zx'= 23
1H	-2336	-2	-63	1	0.9838	0.9947	0.9737	--	--	0.10	--	0.23	Snell. 'zx'= 23
1I	-2995	1	-73	1	0.9838	0.9915	0.9664	--	--	0.13	--	0.27	Snell. 'zx'= 23
1J	-2995	1	-58	1	0.9838	0.9915	0.9661	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 23
1K	-2995	-1	-73	1	0.9838	0.9913	0.9664	--	--	0.13	--	0.27	Snell. 'zx'= 23
1L	-2995	-1	-58	1	0.9838	0.9913	0.9661	--	--	0.13	--	0.24	Snell. 'zx'= 23
1M	-1993	1	-73	1	0.9838	0.9943	0.9776	--	--	0.08	--	0.23	Snell. 'zx'= 23
1N	-1993	1	-58	1	0.9838	0.9943	0.9775	--	--	0.08	--	0.20	Snell. 'zx'= 23
1O	-1993	-1	-73	1	0.9838	0.9942	0.9776	--	--	0.08	--	0.23	Snell. 'zx'= 23
1P	-1993	-1	-58	1	0.9838	0.9942	0.9775	--	--	0.08	--	0.20	Snell. 'zx'= 23
2	-3704	0	-98	1	0.9838	0.9951	0.9582	--	--	0.16	--	0.34	Snell. 'zx'= 23

ASTA NUM. 79 NI 156 NF 154 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	1705	-30	1	0	0	13	1	0.00	0.07	0.03	
1B	0	1705	-26	1	0	0	12	1	0.00	0.07	0.02	
1C	0	1705	-30	-1	0	-0	13	1	0.00	0.07	0.03	
1D	0	1705	-26	-1	0	-0	12	1	0.00	0.07	0.02	
1E	0	1881	-30	1	0	0	13	1	0.00	0.08	0.03	
1F	0	1881	-26	1	0	0	12	1	0.00	0.08	0.02	
1G	0	1881	-30	-1	0	-0	13	1	0.00	0.08	0.03	
1H	0	1881	-26	-1	0	-0	12	1	0.00	0.08	0.02	
1I	0	1626	-33	1	0	0	14	1	0.00	0.07	0.03	
1J	0	1626	-22	1	0	0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1K	0	1626	-33	-1	0	-0	14	1	0.00	0.07	0.03	
1L	0	1626	-22	-1	0	-0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1M	0	1960	-33	1	0	0	14	1	0.00	0.08	0.03	
1N	0	1960	-22	1	0	0	10	1	0.00	0.08	0.02	
1O	0	1960	-33	-1	0	-0	14	1	0.00	0.08	0.03	
1P	0	1960	-22	-1	0	-0	10	1	0.00	0.08	0.02	
2	0	2671	-42	-0	0	-0	18	1	0.01	0.11	0.04	
1A	25	1705	-31	1	0	0	5	1	0.00	0.07	0.01	
1B	25	1705	-28	1	0	0	5	1	0.00	0.07	0.01	
1C	25	1705	-31	-1	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.01	
1D	25	1705	-28	-1	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.01	
1E	25	1881	-31	1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1F	25	1881	-28	1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1G	25	1881	-31	-1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1H	25	1881	-28	-1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1I	25	1626	-35	1	0	0	6	1	0.01	0.07	0.01	
1J	25	1626	-24	1	0	0	5	1	0.00	0.07	0.01	
1K	25	1626	-35	-1	0	-0	6	1	0.01	0.07	0.01	
1L	25	1626	-24	-1	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.01	
1M	25	1960	-35	1	0	0	6	1	0.01	0.08	0.01	
1N	25	1960	-24	1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1O	25	1960	-35	-1	0	-0	6	1	0.01	0.08	0.01	
1P	25	1960	-24	-1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01	
2	25	2671	-44	-0	0	0	8	1	0.01	0.11	0.02	
1A	50	1705	-33	1	0	-0	-3	1	0.00	0.07	0.01	
1B	50	1705	-29	1	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.00	
1C	50	1705	-33	-1	0	0	-3	1	0.00	0.07	0.01	
1D	50	1705	-29	-1	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.00	
1E	50	1881	-33	1	0	-0	-3	1	0.00	0.08	0.01	
1F	50	1881	-29	1	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.00	
1G	50	1881	-33	-1	0	0	-3	1	0.00	0.08	0.01	
1H	50	1881	-29	-1	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.00	

1I	50	1626	-37	1	0	-0	-3	1	0.01	0.07	0.01
1J	50	1626	-26	1	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.00
1K	50	1626	-37	-1	0	0	-3	1	0.01	0.07	0.01
1L	50	1626	-26	-1	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.00
1M	50	1960	-37	1	0	-0	-3	1	0.01	0.08	0.01
1N	50	1960	-26	1	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.00
1O	50	1960	-37	-1	0	0	-3	1	0.01	0.08	0.01
1P	50	1960	-26	-1	0	0	-2	1	0.00	0.08	0.00
2	50	2671	-46	-0	0	0	-4	1	0.01	0.11	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 80 NI 154 NF 152 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	-143	-11	1	0	0	12	1	0.00	0.01	0.02
1B	0	-143	-7	1	0	0	10	1	0.00	0.01	0.02
1C	0	-143	-11	-1	0	-0	12	1	0.00	0.01	0.02
1D	0	-143	-7	-1	0	-0	10	1	0.00	0.01	0.02
1E	0	-9	-11	1	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02
1F	0	-9	-7	1	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02
1G	0	-9	-11	-1	0	-0	12	1	0.00	0.00	0.02
1H	0	-9	-7	-1	0	-0	10	1	0.00	0.00	0.02
1I	0	-228	-14	1	0	0	13	1	0.00	0.01	0.03
1J	0	-228	-5	1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1K	0	-228	-14	-1	0	-0	13	1	0.00	0.01	0.03
1L	0	-228	-5	-1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1M	0	77	-14	1	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1N	0	77	-5	1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1O	0	77	-14	-1	0	-0	13	1	0.00	0.00	0.03
1P	0	77	-5	-1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02
2	0	-108	-14	-0	0	0	17	1	0.00	0.00	0.03

1A	25	-143	-13	1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1B	25	-143	-9	1	0	-0	8	1	0.00	0.01	0.02
1C	25	-143	-13	-1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1D	25	-143	-9	-1	0	0	8	1	0.00	0.01	0.02
1E	25	-9	-13	1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02
1F	25	-9	-9	1	0	-0	8	1	0.00	0.00	0.02
1G	25	-9	-13	-1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1H	25	-9	-9	-1	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02
1I	25	-228	-15	1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1J	25	-228	-6	1	0	-0	8	1	0.00	0.01	0.02
1K	25	-228	-15	-1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1L	25	-228	-6	-1	0	0	8	1	0.00	0.01	0.02
1M	25	77	-15	1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02
1N	25	77	-6	1	0	-0	8	1	0.00	0.00	0.02
1O	25	77	-15	-1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1P	25	77	-6	-1	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02
2	25	-108	-16	-0	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03

1A	50	-143	-15	1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01
1B	50	-143	-11	1	0	-0	6	1	0.00	0.01	0.01
1C	50	-143	-15	-1	0	1	5	1	0.00	0.01	0.01
1D	50	-143	-11	-1	0	1	6	1	0.00	0.01	0.01
1E	50	-9	-15	1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01
1F	50	-9	-11	1	0	-0	6	1	0.00	0.00	0.01
1G	50	-9	-15	-1	0	1	5	1	0.00	0.00	0.01
1H	50	-9	-11	-1	0	1	6	1	0.00	0.00	0.01
1I	50	-228	-17	1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01
1J	50	-228	-8	1	0	-0	6	1	0.00	0.01	0.01
1K	50	-228	-17	-1	0	0	5	1	0.00	0.01	0.01
1L	50	-228	-8	-1	0	0	6	1	0.00	0.01	0.01
1M	50	77	-17	1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01
1N	50	77	-8	1	0	-0	6	1	0.00	0.00	0.01
1O	50	77	-17	-1	0	0	5	1	0.00	0.00	0.01
1P	50	77	-8	-1	0	0	6	1	0.00	0.00	0.01
2	50	-108	-19	-0	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-143	-0	12	1	0.9881	0.9981	1.0004	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 22
1B	-143	-0	10	1	0.9881	0.9981	1.0006	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 22
1C	-143	1	12	1	0.9881	0.9981	1.0004	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'=' 22

1D	-143	1	10	1	0.9881	0.9981	1.0006	--	--	0.01	--	0.03	Snell.	'zx'='	22
1E	-9	-0	12	1	0.9881	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx'='	22
1F	-9	-0	10	1	0.9881	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx'='	22
1G	-9	1	12	1	0.9881	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx'='	22
1H	-9	1	10	1	0.9881	0.9999	1.0000	--	--	0.00	--	0.02	Snell.	'zx'='	22
1I	-228	-0	13	1	0.9881	0.9972	1.0004	--	--	0.01	--	0.04	Snell.	'zx'='	22
1J	-228	-0	9	1	0.9881	0.9972	1.0013	--	--	0.01	--	0.03	Snell.	'zx'='	22
1K	-228	0	13	1	0.9881	0.9973	1.0004	--	--	0.01	--	0.04	Snell.	'zx'='	22
1L	-228	0	9	1	0.9881	0.9973	1.0013	--	--	0.01	--	0.03	Snell.	'zx'='	22
2	-108	0	17	1	0.9881	1.0035	1.0004	--	--	0.00	--	0.04	Snell.	'zx'='	22

ASTA NUM. 81 NI 119 NF 121 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	daN			daN*m							
	cm											
1A	0	4679	1	0	0	0	9	1	0.00	0.20	0.02	
1B	0	4679	5	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01	
1C	0	4679	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.20	0.02	
1D	0	4679	5	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01	
1E	0	6881	1	0	0	0	9	1	0.00	0.29	0.02	
1F	0	6881	5	0	0	0	6	1	0.00	0.29	0.01	
1G	0	6881	1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.29	0.02	
1H	0	6881	5	-0	0	-0	6	1	0.00	0.29	0.01	
1I	0	5289	2	0	0	0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1J	0	5289	4	0	0	0	7	1	0.00	0.22	0.01	
1K	0	5289	2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1L	0	5289	4	-0	0	-0	7	1	0.00	0.22	0.01	
1M	0	6271	2	0	0	0	8	1	0.00	0.26	0.02	
1N	0	6271	4	0	0	0	7	1	0.00	0.26	0.01	
1O	0	6271	2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.26	0.02	
1P	0	6271	4	-0	0	-0	7	1	0.00	0.26	0.01	
2	0	8575	4	0	0	0	11	1	0.00	0.36	0.03	
1A	25	4679	-0	0	0	0	9	1	0.00	0.20	0.02	
1B	25	4679	3	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01	
1C	25	4679	-0	-0	0	-0	9	1	0.00	0.20	0.02	
1D	25	4679	3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01	
1E	25	6881	-0	0	0	0	9	1	0.00	0.29	0.02	
1F	25	6881	3	0	0	0	6	1	0.00	0.29	0.01	
1G	25	6881	-0	-0	0	-0	9	1	0.00	0.29	0.02	
1H	25	6881	3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.29	0.01	
1I	25	5289	0	0	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1J	25	5289	2	0	0	0	7	1	0.00	0.22	0.01	
1K	25	5289	0	-0	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1L	25	5289	2	-0	0	-0	7	1	0.00	0.22	0.01	
1M	25	6271	0	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1N	25	6271	2	0	0	0	7	1	0.00	0.26	0.02	
1O	25	6271	0	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1P	25	6271	2	-0	0	-0	7	1	0.00	0.26	0.02	
2	25	8575	2	0	0	0	12	1	0.00	0.36	0.03	
1A	50	4679	-2	0	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02	
1B	50	4679	1	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01	
1C	50	4679	-2	-0	0	-0	10	1	0.00	0.20	0.02	
1D	50	4679	1	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01	
1E	50	6881	-2	0	0	0	10	1	0.00	0.29	0.02	
1F	50	6881	1	0	0	0	6	1	0.00	0.29	0.01	
1G	50	6881	-2	-0	0	-0	10	1	0.00	0.29	0.02	
1H	50	6881	1	-0	0	-0	6	1	0.00	0.29	0.01	
1I	50	5289	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1J	50	5289	0	0	0	0	7	1	0.00	0.22	0.01	
1K	50	5289	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1L	50	5289	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.22	0.01	
1M	50	6271	-1	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1N	50	6271	0	0	0	0	7	1	0.00	0.26	0.02	
1O	50	6271	-1	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1P	50	6271	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.26	0.02	
2	50	8575	-0	0	0	-0	12	1	0.00	0.36	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

ASTA NUM. 82 NI 117 NF 119 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm													
categoria: p.p. y qy tot.													
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm													
Sollecitazioni di calcolo e di verifica													
Indici <= 1 : VERIFICATO													

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota	
	--	-----											
	cm	daN			daN*m				-----				

1A	0	4816	14	0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.01
1B	0	4816	22	0	0	0	4	1	0.00	0.20	0.01
1C	0	4816	14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.01
1D	0	4816	22	-0	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.01
1E	0	6984	14	0	0	0	5	1	0.00	0.29	0.01
1F	0	6984	22	0	0	0	4	1	0.00	0.29	0.01
1G	0	6984	14	-0	0	-0	5	1	0.00	0.29	0.01
1H	0	6984	22	-0	0	-0	4	1	0.00	0.29	0.01
1I	0	5419	16	0	0	0	5	1	0.00	0.23	0.01
1J	0	5419	20	0	0	0	4	1	0.00	0.23	0.01
1K	0	5419	16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.23	0.01
1L	0	5419	20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.23	0.01
1M	0	6381	16	0	0	0	5	1	0.00	0.27	0.01
1N	0	6381	20	0	0	0	4	1	0.00	0.27	0.01
1O	0	6381	16	-0	0	-0	5	1	0.00	0.27	0.01
1P	0	6381	20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.27	0.01
2	0	8753	27	0	0	0	7	1	0.00	0.37	0.02

1A	25	4816	12	0	0	0	11	1	0.00	0.20	0.02
1B	25	4816	21	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01
1C	25	4816	12	-0	0	-0	11	1	0.00	0.20	0.02
1D	25	4816	21	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01
1E	25	6984	12	0	0	0	11	1	0.00	0.29	0.02
1F	25	6984	21	0	0	0	7	1	0.00	0.29	0.02
1G	25	6984	12	-0	0	-0	11	1	0.00	0.29	0.02
1H	25	6984	21	-0	0	-0	7	1	0.00	0.29	0.02
1I	25	5419	15	0	0	0	10	1	0.00	0.23	0.02
1J	25	5419	18	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02
1K	25	5419	15	-0	0	-0	10	1	0.00	0.23	0.02
1L	25	5419	18	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02
1M	25	6381	15	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02
1N	25	6381	18	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02
1O	25	6381	15	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02
1P	25	6381	18	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02
2	25	8753	24	0	0	-0	13	1	0.00	0.37	0.03

1A	50	4816	11	0	0	0	16	1	0.00	0.20	0.03
1B	50	4816	19	0	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02
1C	50	4816	11	-0	0	-0	16	1	0.00	0.20	0.03
1D	50	4816	19	-0	0	-0	10	1	0.00	0.20	0.02
1E	50	6984	11	0	0	0	16	1	0.00	0.29	0.03
1F	50	6984	19	0	0	0	10	1	0.00	0.29	0.02
1G	50	6984	11	-0	0	-0	16	1	0.00	0.29	0.03
1H	50	6984	19	-0	0	-0	10	1	0.00	0.29	0.02
1I	50	5419	13	0	0	0	14	1	0.00	0.23	0.03
1J	50	5419	17	0	0	0	12	1	0.00	0.23	0.02
1K	50	5419	13	-0	0	-0	14	1	0.00	0.23	0.03
1L	50	5419	17	-0	0	-0	12	1	0.00	0.23	0.02
1M	50	6381	13	0	0	0	14	1	0.00	0.27	0.03
1N	50	6381	17	0	0	0	12	1	0.00	0.27	0.03
1O	50	6381	13	-0	0	-0	14	1	0.00	0.27	0.03
1P	50	6381	17	-0	0	-0	12	1	0.00	0.27	0.03
2	50	8753	22	0	0	-0	19	1	0.00	0.37	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 83 NI 121 NF 107 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	4172	19	0	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01
1B	0	4172	28	0	0	0	4	1	0.00	0.17	0.01
1C	0	4172	19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01
1D	0	4172	28	-0	0	-0	4	1	0.00	0.17	0.01
1E	0	6236	19	0	0	0	6	1	0.00	0.26	0.01
1F	0	6236	28	0	0	0	4	1	0.00	0.26	0.01
1G	0	6236	19	-0	0	-0	6	1	0.00	0.26	0.01
1H	0	6236	28	-0	0	-0	4	1	0.00	0.26	0.01
1I	0	4738	21	0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.01
1J	0	4738	26	0	0	0	4	1	0.00	0.20	0.01
1K	0	4738	21	-0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.01
1L	0	4738	26	-0	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.01
1M	0	5670	21	0	0	0	5	1	0.00	0.24	0.01
1N	0	5670	26	0	0	0	4	1	0.00	0.24	0.01
1O	0	5670	21	-0	0	-0	5	1	0.00	0.24	0.01
1P	0	5670	26	-0	0	-0	4	1	0.00	0.24	0.01
2	0	7720	35	0	0	0	7	1	0.01	0.32	0.02

1A	27	4172	17	0	0	0	13	1	0.00	0.17	0.03
1B	27	4172	27	0	0	0	9	1	0.00	0.17	0.02
1C	27	4172	17	-0	0	-0	13	1	0.00	0.17	0.03
1D	27	4172	27	-0	0	-0	9	1	0.00	0.17	0.02

1E	27	6236	17	0	0	0	13	1	0.00	0.26	0.03
1F	27	6236	27	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02
1G	27	6236	17	-0	0	-0	13	1	0.00	0.26	0.03
1H	27	6236	27	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02
1I	27	4738	19	0	0	0	12	1	0.00	0.20	0.02
1J	27	4738	24	0	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02
1K	27	4738	19	-0	0	-0	12	1	0.00	0.20	0.02
1L	27	4738	24	-0	0	-0	10	1	0.00	0.20	0.02
1M	27	5670	19	0	0	0	12	1	0.00	0.24	0.02
1N	27	5670	24	0	0	0	10	1	0.00	0.24	0.02
1O	27	5670	19	-0	0	-0	12	1	0.00	0.24	0.02
1P	27	5670	24	-0	0	-0	10	1	0.00	0.24	0.02
2	27	7720	32	0	0	0	16	1	0.00	0.32	0.04

1A	54	4172	15	0	0	0	20	1	0.00	0.17	0.04
1B	54	4172	25	0	0	0	13	1	0.00	0.17	0.03
1C	54	4172	15	-0	0	-0	20	1	0.00	0.17	0.04
1D	54	4172	25	-0	0	-0	13	1	0.00	0.17	0.03
1E	54	6236	15	0	0	0	20	1	0.00	0.26	0.04
1F	54	6236	25	0	0	0	13	1	0.00	0.26	0.03
1G	54	6236	15	-0	0	-0	20	1	0.00	0.26	0.04
1H	54	6236	25	-0	0	-0	13	1	0.00	0.26	0.03
1I	54	4738	17	0	0	0	18	1	0.00	0.20	0.04
1J	54	4738	22	0	0	0	15	1	0.00	0.20	0.03
1K	54	4738	17	-0	0	-0	18	1	0.00	0.20	0.04
1L	54	4738	22	-0	0	-0	15	1	0.00	0.20	0.03
1M	54	5670	17	0	0	0	18	1	0.00	0.24	0.04
1N	54	5670	22	0	0	0	15	1	0.00	0.24	0.03
1O	54	5670	17	-0	0	-0	18	1	0.00	0.24	0.04
1P	54	5670	22	-0	0	-0	15	1	0.00	0.24	0.03
2	54	7720	30	0	0	-0	24	1	0.00	0.32	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 84 NI 135 NF 133 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--												
	cm		daN			daN*m						

1A	0	3393	-35	1	0	0	16	1	0.01	0.14	0.03
1B	0	3393	-24	1	0	0	11	1	0.00	0.14	0.02
1C	0	3393	-35	-1	0	-0	16	1	0.01	0.14	0.03
1D	0	3393	-24	-1	0	-0	11	1	0.00	0.14	0.02
1E	0	5197	-35	1	0	0	16	1	0.01	0.22	0.03
1F	0	5197	-24	1	0	0	11	1	0.00	0.22	0.02
1G	0	5197	-35	-1	0	-0	16	1	0.01	0.22	0.03
1H	0	5197	-24	-1	0	-0	11	1	0.00	0.22	0.02
1I	0	3878	-32	0	0	0	15	1	0.00	0.16	0.03
1J	0	3878	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.16	0.02
1K	0	3878	-32	-0	0	-0	15	1	0.00	0.16	0.03
1L	0	3878	-27	-0	0	-0	12	1	0.00	0.16	0.02
1M	0	4712	-32	0	0	0	15	1	0.00	0.20	0.03
1N	0	4712	-27	0	0	0	12	1	0.00	0.20	0.02
1O	0	4712	-32	-0	0	-0	15	1	0.00	0.20	0.03
1P	0	4712	-27	-0	0	-0	12	1	0.00	0.20	0.02
2	0	6372	-44	0	0	0	20	1	0.01	0.27	0.04

1A	25	3393	-37	1	0	0	7	1	0.01	0.14	0.01
1B	25	3393	-26	1	0	0	5	1	0.00	0.14	0.01
1C	25	3393	-37	-1	0	-0	7	1	0.01	0.14	0.01
1D	25	3393	-26	-1	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.01
1E	25	5197	-37	1	0	0	7	1	0.01	0.22	0.01
1F	25	5197	-26	1	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01
1G	25	5197	-37	-1	0	-0	7	1	0.01	0.22	0.01
1H	25	5197	-26	-1	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01
1I	25	3878	-33	0	0	0	6	1	0.00	0.16	0.01
1J	25	3878	-29	0	0	0	5	1	0.00	0.16	0.01
1K	25	3878	-33	-0	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.01
1L	25	3878	-29	-0	0	-0	5	1	0.00	0.16	0.01
1M	25	4712	-33	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01
1N	25	4712	-29	0	0	0	5	1	0.00	0.20	0.01
1O	25	4712	-33	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01
1P	25	4712	-29	-0	0	-0	5	1	0.00	0.20	0.01
2	25	6372	-46	0	0	-0	9	1	0.01	0.27	0.02

1A	50	3393	-38	1	0	0	-3	1	0.01	0.14	0.01
1B	50	3393	-27	1	0	0	-2	1	0.00	0.14	0.00
1C	50	3393	-38	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.14	0.01
1D	50	3393	-27	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.14	0.00
1E	50	5197	-38	1	0	0	-3	1	0.01	0.22	0.01
1F	50	5197	-27	1	0	0	-2	1	0.00	0.22	0.00
1G	50	5197	-38	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.22	0.01
1H	50	5197	-27	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.22	0.00

1I	50	3878	-35	0	0	0	-2	1	0.01	0.16	0.00
1J	50	3878	-31	0	0	0	-2	1	0.00	0.16	0.00
1K	50	3878	-35	-0	0	-0	-2	1	0.01	0.16	0.00
1L	50	3878	-31	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.16	0.00
1M	50	4712	-35	0	0	0	-2	1	0.01	0.20	0.00
1N	50	4712	-31	0	0	0	-2	1	0.00	0.20	0.00
1O	50	4712	-35	-0	0	-0	-2	1	0.01	0.20	0.00
1P	50	4712	-31	-0	0	-0	-2	1	0.00	0.20	0.00
2	50	6372	-49	0	0	-0	-3	1	0.01	0.27	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 85 NI 107 NF 135 Lungh. 53.7 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	4152	-46	0	0	0	25	1	0.01	0.17	0.05
1B	0	4152	-31	0	0	0	17	1	0.00	0.17	0.03
1C	0	4152	-46	-0	0	-0	25	1	0.01	0.17	0.05
1D	0	4152	-31	-0	0	-0	17	1	0.00	0.17	0.03
1E	0	6208	-46	0	0	0	25	1	0.01	0.26	0.05
1F	0	6208	-31	0	0	0	17	1	0.00	0.26	0.04
1G	0	6208	-46	-0	0	-0	25	1	0.01	0.26	0.05
1H	0	6208	-31	-0	0	-0	17	1	0.00	0.26	0.04
1I	0	4716	-42	0	0	0	23	1	0.01	0.20	0.05
1J	0	4716	-35	0	0	0	19	1	0.01	0.20	0.04
1K	0	4716	-42	-0	0	-0	23	1	0.01	0.20	0.05
1L	0	4716	-35	-0	0	-0	19	1	0.01	0.20	0.04
1M	0	5644	-42	0	0	0	23	1	0.01	0.24	0.05
1N	0	5644	-35	0	0	0	19	1	0.01	0.24	0.04
1O	0	5644	-42	-0	0	-0	23	1	0.01	0.24	0.05
1P	0	5644	-35	-0	0	-0	19	1	0.01	0.24	0.04
2	0	7685	-58	0	0	0	32	1	0.01	0.32	0.07

1A	27	4152	-48	0	0	0	13	1	0.01	0.17	0.03
1B	27	4152	-33	0	0	0	8	1	0.00	0.17	0.02
1C	27	4152	-48	-0	0	-0	13	1	0.01	0.17	0.03
1D	27	4152	-33	-0	0	-0	8	1	0.00	0.17	0.02
1E	27	6208	-48	0	0	0	13	1	0.01	0.26	0.03
1F	27	6208	-33	0	0	0	8	1	0.00	0.26	0.02
1G	27	6208	-48	-0	0	-0	13	1	0.01	0.26	0.03
1H	27	6208	-33	-0	0	-0	8	1	0.00	0.26	0.02
1I	27	4716	-44	0	0	0	12	1	0.01	0.20	0.02
1J	27	4716	-37	0	0	0	10	1	0.01	0.20	0.02
1K	27	4716	-44	-0	0	-0	12	1	0.01	0.20	0.02
1L	27	4716	-37	-0	0	-0	10	1	0.01	0.20	0.02
1M	27	5644	-44	0	0	0	12	1	0.01	0.24	0.02
1N	27	5644	-37	0	0	0	10	1	0.01	0.24	0.02
1O	27	5644	-44	-0	0	-0	12	1	0.01	0.24	0.02
1P	27	5644	-37	-0	0	-0	10	1	0.01	0.24	0.02
2	27	7685	-60	0	0	-0	16	1	0.01	0.32	0.04

1A	54	4152	-50	0	0	0	-0	1	0.01	0.17	0.00
1B	54	4152	-35	0	0	0	-1	1	0.01	0.17	0.00
1C	54	4152	-50	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.17	0.00
1D	54	4152	-35	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.17	0.00
1E	54	6208	-50	0	0	0	-0	1	0.01	0.26	0.00
1F	54	6208	-35	0	0	0	-1	1	0.01	0.26	0.00
1G	54	6208	-50	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.26	0.00
1H	54	6208	-35	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.26	0.00
1I	54	4716	-46	0	0	0	-0	1	0.01	0.20	0.00
1J	54	4716	-39	0	0	0	-1	1	0.01	0.20	0.00
1K	54	4716	-46	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.20	0.00
1L	54	4716	-39	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.20	0.00
1M	54	5644	-46	0	0	0	-0	1	0.01	0.24	0.00
1N	54	5644	-39	0	0	0	-1	1	0.01	0.24	0.00
1O	54	5644	-46	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.24	0.00
1P	54	5644	-39	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.24	0.00
2	54	7685	-62	0	0	-0	-1	1	0.01	0.32	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 86 NI 115 NF 117 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	4684	19	1	0	0	3	1	0.00	0.20	0.01	
1B	0	4684	29	1	0	0	2	1	0.00	0.20	0.00	
1C	0	4684	19	-0	0	-0	3	1	0.00	0.20	0.01	
1D	0	4684	29	-0	0	-0	2	1	0.00	0.20	0.00	
1E	0	6700	19	1	0	0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1F	0	6700	29	1	0	0	2	1	0.00	0.28	0.01	
1G	0	6700	19	-0	0	-0	3	1	0.00	0.28	0.01	
1H	0	6700	29	-0	0	-0	2	1	0.00	0.28	0.01	
1I	0	5243	22	0	0	0	3	1	0.00	0.22	0.01	
1J	0	5243	26	0	0	0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1K	0	5243	22	-0	0	-0	3	1	0.00	0.22	0.01	
1L	0	5243	26	-0	0	-0	2	1	0.00	0.22	0.00	
1M	0	6141	22	0	0	0	3	1	0.00	0.26	0.01	
1N	0	6141	26	0	0	0	2	1	0.00	0.26	0.01	
1O	0	6141	22	-0	0	-0	3	1	0.00	0.26	0.01	
1P	0	6141	26	-0	0	-0	2	1	0.00	0.26	0.01	
2	0	8445	35	0	0	0	4	1	0.01	0.35	0.01	
1A	25	4684	17	1	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02	
1B	25	4684	27	1	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1C	25	4684	17	-0	0	-0	10	1	0.00	0.20	0.02	
1D	25	4684	27	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1E	25	6700	17	1	0	0	10	1	0.00	0.28	0.02	
1F	25	6700	27	1	0	0	7	1	0.00	0.28	0.02	
1G	25	6700	17	-0	0	-0	10	1	0.00	0.28	0.02	
1H	25	6700	27	-0	0	-0	7	1	0.00	0.28	0.02	
1I	25	5243	20	0	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1J	25	5243	24	0	0	0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1K	25	5243	20	-0	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1L	25	5243	24	-0	0	-0	8	1	0.00	0.22	0.02	
1M	25	6141	20	0	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1N	25	6141	24	0	0	0	8	1	0.00	0.26	0.02	
1O	25	6141	20	-0	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1P	25	6141	24	-0	0	-0	8	1	0.00	0.26	0.02	
2	25	8445	33	0	0	-0	12	1	0.00	0.35	0.03	
1A	50	4684	15	1	0	0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1B	50	4684	25	1	0	0	11	1	0.00	0.20	0.02	
1C	50	4684	15	-0	0	-0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1D	50	4684	25	-0	0	-0	11	1	0.00	0.20	0.02	
1E	50	6700	15	1	0	0	16	1	0.00	0.28	0.04	
1F	50	6700	25	1	0	0	11	1	0.00	0.28	0.02	
1G	50	6700	15	-0	0	-0	16	1	0.00	0.28	0.04	
1H	50	6700	25	-0	0	-0	11	1	0.00	0.28	0.02	
1I	50	5243	18	0	0	0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1J	50	5243	23	0	0	0	13	1	0.00	0.22	0.02	
1K	50	5243	18	-0	0	-0	15	1	0.00	0.22	0.03	
1L	50	5243	23	-0	0	-0	13	1	0.00	0.22	0.02	
1M	50	6141	18	0	0	0	15	1	0.00	0.26	0.03	
1N	50	6141	23	0	0	0	13	1	0.00	0.26	0.03	
1O	50	6141	18	-0	0	-0	15	1	0.00	0.26	0.03	
1P	50	6141	23	-0	0	-0	13	1	0.00	0.26	0.03	
2	50	8445	31	0	0	-0	20	1	0.00	0.35	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	daN	daN*m	daN*m										

ASTA NUM. 87 NI 113 NF 115 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	4266	24	1	0	0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1B	0	4266	35	1	0	0	0	1	0.01	0.18	0.00	
1C	0	4266	24	-1	0	-0	1	1	0.00	0.18	0.00	
1D	0	4266	35	-1	0	-0	0	1	0.01	0.18	0.00	
1E	0	6014	24	1	0	0	1	1	0.00	0.25	0.00	
1F	0	6014	35	1	0	0	0	1	0.01	0.25	0.00	
1G	0	6014	24	-1	0	-0	1	1	0.00	0.25	0.00	
1H	0	6014	35	-1	0	-0	0	1	0.01	0.25	0.00	
1I	0	4747	27	1	0	0	1	1	0.00	0.20	0.00	
1J	0	4747	32	1	0	0	0	1	0.00	0.20	0.00	
1K	0	4747	27	-0	0	-0	1	1	0.00	0.20	0.00	
1L	0	4747	32	-0	0	-0	0	1	0.00	0.20	0.00	
1M	0	5533	27	1	0	0	1	1	0.00	0.23	0.00	

1N	0	5533	32	1	0	0	0	1	0.00	0.23	0.00
1O	0	5533	27	-0	0	-0	1	1	0.00	0.23	0.00
1P	0	5533	22	-0	0	-0	0	1	0.00	0.23	0.00
2	0	7625	43	0	0	0	1	1	0.01	0.32	0.00
1A	25	4266	22	1	0	-0	7	1	0.00	0.18	0.01
1B	25	4266	33	1	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02
1C	25	4266	22	-1	0	0	7	1	0.00	0.18	0.01
1D	25	4266	33	-1	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02
1E	25	6014	22	1	0	-0	7	1	0.00	0.25	0.01
1F	25	6014	33	1	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02
1G	25	6014	22	-1	0	0	7	1	0.00	0.25	0.01
1H	25	6014	33	-1	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02
1I	25	4747	25	1	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01
1J	25	4747	30	1	0	-0	8	1	0.00	0.20	0.02
1K	25	4747	25	-0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01
1L	25	4747	30	-0	0	0	8	1	0.00	0.20	0.02
1M	25	5533	25	1	0	-0	7	1	0.00	0.23	0.01
1N	25	5533	30	1	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02
1O	25	5533	25	-0	0	0	7	1	0.00	0.23	0.01
1P	25	5533	30	-0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02
2	25	7625	41	0	0	0	11	1	0.01	0.32	0.03
1A	50	4266	20	1	0	-0	12	1	0.00	0.18	0.02
1B	50	4266	32	1	0	-0	17	1	0.00	0.18	0.03
1C	50	4266	20	-1	0	0	12	1	0.00	0.18	0.02
1D	50	4266	32	-1	0	0	17	1	0.00	0.18	0.03
1E	50	6014	20	1	0	-0	12	1	0.00	0.25	0.02
1F	50	6014	32	1	0	-0	17	1	0.00	0.25	0.04
1G	50	6014	20	-1	0	0	12	1	0.00	0.25	0.02
1H	50	6014	32	-1	0	0	17	1	0.00	0.25	0.04
1I	50	4747	23	1	0	-0	13	1	0.00	0.20	0.03
1J	50	4747	28	1	0	-0	16	1	0.00	0.20	0.03
1K	50	4747	23	-0	0	0	13	1	0.00	0.20	0.03
1L	50	4747	28	-0	0	0	16	1	0.00	0.20	0.03
1M	50	5533	23	1	0	-0	13	1	0.00	0.23	0.03
1N	50	5533	28	1	0	-0	16	1	0.00	0.23	0.03
1O	50	5533	23	-0	0	0	13	1	0.00	0.23	0.03
1P	50	5533	28	-0	0	0	16	1	0.00	0.23	0.03
2	50	7625	39	0	0	-0	21	1	0.01	0.32	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 88 NI 111 NF 113 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 R_c B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	3552	34	2	0	1	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1B	0	3552	49	2	0	1	-6	1	0.01	0.15	0.01	
1C	0	3552	34	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.01	
1D	0	3552	49	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.15	0.01	
1E	0	4934	34	2	0	1	-3	1	0.00	0.21	0.01	
1F	0	4934	49	2	0	1	-6	1	0.01	0.21	0.01	
1G	0	4934	34	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.21	0.01	
1H	0	4934	49	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.21	0.01	
1I	0	3924	38	1	0	1	-4	1	0.01	0.16	0.01	
1J	0	3924	44	1	0	1	-5	1	0.01	0.16	0.01	
1K	0	3924	38	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.16	0.01	
1L	0	3924	44	-0	0	-0	-5	1	0.01	0.16	0.01	
1M	0	4562	38	1	0	1	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1N	0	4562	44	1	0	1	-5	1	0.01	0.19	0.01	
1O	0	4562	38	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1P	0	4562	44	-0	0	-0	-5	1	0.01	0.19	0.01	
2	0	6294	61	1	0	0	-7	1	0.01	0.26	0.01	
1A	25	3552	32	2	0	0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1B	25	3552	47	2	0	0	6	1	0.01	0.15	0.01	
1C	25	3552	32	-1	0	0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1D	25	3552	47	-1	0	0	6	1	0.01	0.15	0.01	
1E	25	4934	32	2	0	0	5	1	0.00	0.21	0.01	
1F	25	4934	47	2	0	0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1G	25	4934	32	-1	0	0	5	1	0.00	0.21	0.01	
1H	25	4934	47	-1	0	0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1I	25	3924	37	1	0	0	5	1	0.01	0.16	0.01	
1J	25	3924	43	1	0	0	6	1	0.01	0.16	0.01	
1K	25	3924	37	-0	0	0	5	1	0.01	0.16	0.01	
1L	25	3924	43	-0	0	0	6	1	0.01	0.16	0.01	
1M	25	4562	37	1	0	0	5	1	0.01	0.19	0.01	
1N	25	4562	43	1	0	0	6	1	0.01	0.19	0.01	
1O	25	4562	37	-0	0	0	5	1	0.01	0.19	0.01	
1P	25	4562	43	-0	0	0	6	1	0.01	0.19	0.01	
2	25	6294	59	1	0	0	8	1	0.01	0.26	0.02	

1A	50	3552	31	2	0	-0	13	1	0.00	0.15	0.02
1B	50	3552	45	2	0	-0	18	1	0.01	0.15	0.04
1C	50	3552	31	-1	0	0	13	1	0.00	0.15	0.02
1D	50	3552	45	-1	0	0	18	1	0.01	0.15	0.04
1E	50	4934	31	2	0	-0	13	1	0.00	0.21	0.02
1F	50	4934	45	2	0	-0	18	1	0.01	0.21	0.04
1G	50	4934	31	-1	0	0	13	1	0.00	0.21	0.02
1H	50	4934	45	-1	0	0	18	1	0.01	0.21	0.04
1I	50	3924	35	1	0	-0	14	1	0.01	0.16	0.03
1J	50	3924	41	1	0	-0	16	1	0.01	0.16	0.03
1K	50	3924	35	-0	0	0	14	1	0.01	0.16	0.03
1L	50	3924	41	-0	0	0	16	1	0.01	0.16	0.03
1M	50	4562	35	1	0	-0	14	1	0.01	0.19	0.03
1N	50	4562	41	1	0	-0	16	1	0.01	0.19	0.03
1O	50	4562	35	-0	0	0	14	1	0.01	0.19	0.03
1P	50	4562	41	-0	0	0	16	1	0.01	0.19	0.03
2	50	6294	57	1	0	0	23	1	0.01	0.26	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 89 NI 109 NF 111 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	2545	-3	4	0	2	12	1	0.00	0.11	0.02
1B	0	2545	12	4	0	2	6	1	0.00	0.11	0.01
1C	0	2545	-3	-0	0	0	12	1	0.00	0.11	0.02
1D	0	2545	12	-0	0	0	6	1	0.00	0.11	0.01
1E	0	3489	-3	4	0	2	12	1	0.00	0.15	0.02
1F	0	3489	12	4	0	2	6	1	0.00	0.15	0.01
1G	0	3489	-3	-0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02
1H	0	3489	12	-0	0	0	6	1	0.00	0.15	0.01
1I	0	2784	-2	3	0	2	12	1	0.00	0.12	0.02
1J	0	2784	11	3	0	2	7	1	0.00	0.12	0.01
1K	0	2784	-2	1	0	1	12	1	0.00	0.12	0.02
1L	0	2784	11	1	0	1	7	1	0.00	0.12	0.01
1M	0	3250	-2	3	0	2	12	1	0.00	0.14	0.02
1N	0	3250	11	3	0	2	7	1	0.00	0.14	0.01
1O	0	3250	-2	1	0	1	12	1	0.00	0.14	0.02
1P	0	3250	11	1	0	1	7	1	0.00	0.14	0.01
2	0	4475	6	3	0	2	13	1	0.00	0.19	0.03

1A	25	2545	-5	4	0	2	11	1	0.00	0.11	0.02
1B	25	2545	10	4	0	2	9	1	0.00	0.11	0.02
1C	25	2545	-5	-0	0	0	11	1	0.00	0.11	0.02
1D	25	2545	10	-0	0	0	9	1	0.00	0.11	0.02
1E	25	3489	-5	4	0	2	11	1	0.00	0.15	0.02
1F	25	3489	10	4	0	2	9	1	0.00	0.15	0.02
1G	25	3489	-5	-0	0	0	11	1	0.00	0.15	0.02
1H	25	3489	10	-0	0	0	9	1	0.00	0.15	0.02
1I	25	2784	-4	3	0	1	11	1	0.00	0.12	0.02
1J	25	2784	9	3	0	1	9	1	0.00	0.12	0.02
1K	25	2784	-4	1	0	0	11	1	0.00	0.12	0.02
1L	25	2784	9	1	0	0	9	1	0.00	0.12	0.02
1M	25	3250	-4	3	0	1	11	1	0.00	0.14	0.02
1N	25	3250	9	3	0	1	9	1	0.00	0.14	0.02
1O	25	3250	-4	1	0	0	11	1	0.00	0.14	0.02
1P	25	3250	9	1	0	0	9	1	0.00	0.14	0.02
2	25	4475	4	3	0	1	15	1	0.00	0.19	0.03

1A	50	2545	-6	4	0	1	9	1	0.00	0.11	0.02
1B	50	2545	8	4	0	1	12	1	0.00	0.11	0.02
1C	50	2545	-6	-0	0	-0	9	1	0.00	0.11	0.02
1D	50	2545	8	-0	0	-0	12	1	0.00	0.11	0.02
1E	50	3489	-6	4	0	1	9	1	0.00	0.15	0.02
1F	50	3489	8	4	0	1	12	1	0.00	0.15	0.02
1G	50	3489	-6	-0	0	-0	9	1	0.00	0.15	0.02
1H	50	3489	8	-0	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02
1I	50	2784	-6	3	0	1	9	1	0.00	0.12	0.02
1J	50	2784	7	3	0	1	12	1	0.00	0.12	0.02
1K	50	2784	-6	1	0	0	9	1	0.00	0.12	0.02
1L	50	2784	7	1	0	0	12	1	0.00	0.12	0.02
1M	50	3250	-6	3	0	1	9	1	0.00	0.14	0.02
1N	50	3250	7	3	0	1	12	1	0.00	0.14	0.02
1O	50	3250	-6	1	0	0	9	1	0.00	0.14	0.02
1P	50	3250	7	1	0	0	12	1	0.00	0.14	0.02
2	50	4475	2	3	0	1	15	1	0.00	0.19	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 90
NI 12
NF 109
Lungh. 50.0 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica
 Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	1130	202	8	0	6	-72	1	0.03	0.05	0.14	
1B	0	1130	340	8	0	6	-126	1	0.05	0.05	0.25	
1C	0	1130	202	4	0	3	-72	1	0.03	0.05	0.14	
1D	0	1130	340	4	0	3	-126	1	0.05	0.05	0.25	
1E	0	1624	202	8	0	6	-72	1	0.03	0.07	0.14	
1F	0	1624	340	8	0	6	-126	1	0.05	0.07	0.25	
1G	0	1624	202	4	0	3	-72	1	0.03	0.07	0.14	
1H	0	1624	340	4	0	3	-126	1	0.05	0.07	0.25	
1I	0	1215	224	7	0	6	-80	1	0.03	0.05	0.16	
1J	0	1215	317	7	0	6	-117	1	0.05	0.05	0.23	
1K	0	1215	224	4	0	4	-80	1	0.03	0.05	0.16	
1L	0	1215	317	4	0	4	-117	1	0.05	0.05	0.23	
1M	0	1539	224	7	0	6	-80	1	0.03	0.06	0.16	
1N	0	1539	317	7	0	6	-117	1	0.05	0.06	0.23	
1O	0	1539	224	4	0	4	-80	1	0.03	0.06	0.16	
1P	0	1539	317	4	0	4	-117	1	0.05	0.06	0.23	
2	0	2043	401	9	0	7	-146	1	0.06	0.09	0.29	

1A	25	1130	200	8	0	5	-22	1	0.03	0.05	0.04	
1B	25	1130	338	8	0	5	-41	1	0.05	0.05	0.08	
1C	25	1130	200	4	0	2	-22	1	0.03	0.05	0.04	
1D	25	1130	338	4	0	2	-41	1	0.05	0.05	0.08	
1E	25	1624	200	8	0	5	-22	1	0.03	0.07	0.04	
1F	25	1624	338	8	0	5	-41	1	0.05	0.07	0.08	
1G	25	1624	200	4	0	2	-22	1	0.03	0.07	0.04	
1H	25	1624	338	4	0	2	-41	1	0.05	0.07	0.08	
1I	25	1215	223	7	0	4	-24	1	0.03	0.05	0.05	
1J	25	1215	315	7	0	4	-38	1	0.05	0.05	0.08	
1K	25	1215	223	4	0	2	-24	1	0.03	0.05	0.05	
1L	25	1215	315	4	0	2	-38	1	0.05	0.05	0.08	
1M	25	1539	223	7	0	4	-24	1	0.03	0.06	0.05	
1N	25	1539	315	7	0	4	-38	1	0.05	0.06	0.08	
1O	25	1539	223	4	0	2	-24	1	0.03	0.06	0.05	
1P	25	1539	315	4	0	2	-38	1	0.05	0.06	0.08	
2	25	2043	399	9	0	5	-46	1	0.06	0.09	0.09	

1A	50	1130	198	8	0	3	28	1	0.03	0.05	0.06	
1B	50	1130	336	8	0	3	43	1	0.05	0.05	0.09	
1C	50	1130	198	4	0	1	28	1	0.03	0.05	0.06	
1D	50	1130	336	4	0	1	43	1	0.05	0.05	0.09	
1E	50	1624	198	8	0	3	28	1	0.03	0.07	0.06	
1F	50	1624	336	8	0	3	43	1	0.05	0.07	0.09	
1G	50	1624	198	4	0	1	28	1	0.03	0.07	0.06	
1H	50	1624	336	4	0	1	43	1	0.05	0.07	0.09	
1I	50	1215	221	7	0	3	31	1	0.03	0.05	0.06	
1J	50	1215	314	7	0	3	41	1	0.05	0.05	0.08	
1K	50	1215	221	4	0	1	31	1	0.03	0.05	0.06	
1L	50	1215	314	4	0	1	41	1	0.05	0.05	0.08	
1M	50	1539	221	7	0	3	31	1	0.03	0.06	0.06	
1N	50	1539	314	7	0	3	41	1	0.05	0.06	0.08	
1O	50	1539	221	4	0	1	31	1	0.03	0.06	0.06	
1P	50	1539	314	4	0	1	41	1	0.05	0.06	0.08	
2	50	2043	397	9	0	3	53	1	0.06	0.09	0.11	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 91
NI 133
NF 131
Lungh. 50.0 cm
SEZ. 2
Rc B= 6.0
H= 6.0
s= 0.4
t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica
 Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	2347	-45	1	0	0	17	1	0.01	0.10	0.03	
1B	0	2347	-30	1	0	0	12	1	0.00	0.10	0.02	
1C	0	2347	-45	-1	0	-0	17	1	0.01	0.10	0.03	
1D	0	2347	-30	-1	0	-0	12	1	0.00	0.10	0.02	

1E	0	3773	-45	1	0	0	17	1	0.01	0.16	0.03
1F	0	3773	-30	1	0	0	12	1	0.00	0.16	0.02
1G	0	3773	-45	-1	0	-0	17	1	0.01	0.16	0.03
1H	0	3773	-30	-1	0	-0	12	1	0.00	0.16	0.02
1I	0	2715	-41	0	0	0	16	1	0.01	0.11	0.03
1J	0	2715	-35	0	0	0	13	1	0.01	0.11	0.03
1K	0	2715	-41	-0	0	-0	16	1	0.01	0.11	0.03
1L	0	2715	-35	-0	0	-0	13	1	0.01	0.11	0.03
1M	0	3405	-41	0	0	0	16	1	0.01	0.14	0.03
1N	0	3405	-35	0	0	0	13	1	0.01	0.14	0.03
1O	0	3405	-41	-0	0	-0	16	1	0.01	0.14	0.03
1P	0	3405	-35	-0	0	-0	13	1	0.01	0.14	0.03
2	0	4539	-56	0	0	0	21	1	0.01	0.19	0.04

1A	25	2347	-47	1	0	0	6	1	0.01	0.10	0.01
1B	25	2347	-32	1	0	0	4	1	0.00	0.10	0.01
1C	25	2347	-47	-1	0	-0	6	1	0.01	0.10	0.01
1D	25	2347	-32	-1	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.01
1E	25	3773	-47	1	0	0	6	1	0.01	0.16	0.01
1F	25	3773	-32	1	0	0	4	1	0.00	0.16	0.01
1G	25	3773	-47	-1	0	-0	6	1	0.01	0.16	0.01
1H	25	3773	-32	-1	0	-0	4	1	0.00	0.16	0.01
1I	25	2715	-42	0	0	0	5	1	0.01	0.11	0.01
1J	25	2715	-36	0	0	0	4	1	0.01	0.11	0.01
1K	25	2715	-42	-0	0	-0	5	1	0.01	0.11	0.01
1L	25	2715	-36	-0	0	-0	4	1	0.01	0.11	0.01
1M	25	3405	-42	0	0	0	5	1	0.01	0.14	0.01
1N	25	3405	-36	0	0	0	4	1	0.01	0.14	0.01
1O	25	3405	-42	-0	0	-0	5	1	0.01	0.14	0.01
1P	25	3405	-36	-0	0	-0	4	1	0.01	0.14	0.01
2	25	4539	-59	0	0	-0	7	1	0.01	0.19	0.01

1A	50	2347	-48	1	0	0	-6	1	0.01	0.10	0.01
1B	50	2347	-34	1	0	0	-4	1	0.00	0.10	0.01
1C	50	2347	-48	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.10	0.01
1D	50	2347	-34	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.10	0.01
1E	50	3773	-48	1	0	0	-6	1	0.01	0.16	0.01
1F	50	3773	-34	1	0	0	-4	1	0.00	0.16	0.01
1G	50	3773	-48	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.16	0.01
1H	50	3773	-34	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.16	0.01
1I	50	2715	-44	0	0	-0	-6	1	0.01	0.11	0.01
1J	50	2715	-38	0	0	-0	-5	1	0.01	0.11	0.01
1K	50	2715	-44	-0	0	0	-6	1	0.01	0.11	0.01
1L	50	2715	-38	-0	0	0	-5	1	0.01	0.11	0.01
1M	50	3405	-44	0	0	-0	-6	1	0.01	0.14	0.01
1N	50	3405	-38	0	0	-0	-5	1	0.01	0.14	0.01
1O	50	3405	-44	-0	0	0	-6	1	0.01	0.14	0.01
1P	50	3405	-38	-0	0	0	-5	1	0.01	0.14	0.01
2	50	4539	-61	0	0	-0	-8	1	0.01	0.19	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 92 NI 131 NF 129 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN	----- daN	----- daN	----- daN*m	----- daN*m	----- daN	-----	-----	-----	-----	

1A	0	1001	-49	1	0	0	16	1	0.01	0.04	0.03
1B	0	1001	-33	1	0	0	10	1	0.00	0.04	0.02
1C	0	1001	-49	-1	0	-0	16	1	0.01	0.04	0.03
1D	0	1001	-33	-1	0	-0	10	1	0.00	0.04	0.02
1E	0	1989	-49	1	0	0	16	1	0.01	0.08	0.03
1F	0	1989	-33	1	0	0	10	1	0.00	0.08	0.02
1G	0	1989	-49	-1	0	-0	16	1	0.01	0.08	0.03
1H	0	1989	-33	-1	0	-0	10	1	0.00	0.08	0.02
1I	0	1237	-44	0	0	0	14	1	0.01	0.05	0.03
1J	0	1237	-38	0	0	0	12	1	0.01	0.05	0.02
1K	0	1237	-44	-0	0	-0	14	1	0.01	0.05	0.03
1L	0	1237	-38	-0	0	-0	12	1	0.01	0.05	0.02
1M	0	1753	-44	0	0	0	14	1	0.01	0.07	0.03
1N	0	1753	-38	0	0	0	12	1	0.01	0.07	0.02
1O	0	1753	-44	-0	0	-0	14	1	0.01	0.07	0.03
1P	0	1753	-38	-0	0	-0	12	1	0.01	0.07	0.02
2	0	2217	-61	0	0	0	19	1	0.01	0.09	0.04

1A	25	1001	-51	1	0	0	3	1	0.01	0.04	0.01
1B	25	1001	-35	1	0	0	2	1	0.01	0.04	0.00
1C	25	1001	-51	-1	0	-0	3	1	0.01	0.04	0.01
1D	25	1001	-35	-1	0	-0	2	1	0.01	0.04	0.00
1E	25	1989	-51	1	0	0	3	1	0.01	0.08	0.01
1F	25	1989	-35	1	0	0	2	1	0.01	0.08	0.00
1G	25	1989	-51	-1	0	-0	3	1	0.01	0.08	0.01
1H	25	1989	-35	-1	0	-0	2	1	0.01	0.08	0.00

1I	25	1237	-46	0	0	0	3	1	0.01	0.05	0.01
1J	25	1237	-40	0	0	0	2	1	0.01	0.05	0.00
1K	25	1237	-46	-0	0	-0	3	1	0.01	0.05	0.01
1L	25	1237	-40	-0	0	-0	2	1	0.01	0.05	0.00
1M	25	1753	-46	0	0	0	3	1	0.01	0.07	0.01
1N	25	1753	-40	0	0	0	2	1	0.01	0.07	0.00
1O	25	1753	-46	-0	0	-0	3	1	0.01	0.07	0.01
1P	25	1753	-40	-0	0	-0	2	1	0.01	0.07	0.00
2	25	2217	-63	0	0	-0	4	1	0.01	0.09	0.01
1A	50	1001	-52	1	0	-0	-10	1	0.01	0.04	0.02
1B	50	1001	-37	1	0	-0	-7	1	0.01	0.04	0.01
1C	50	1001	-52	-1	0	0	-10	1	0.01	0.04	0.02
1D	50	1001	-37	-1	0	0	-7	1	0.01	0.04	0.01
1E	50	1989	-52	1	0	-0	-10	1	0.01	0.08	0.02
1F	50	1989	-37	1	0	-0	-7	1	0.01	0.08	0.01
1G	50	1989	-52	-1	0	0	-10	1	0.01	0.08	0.02
1H	50	1989	-37	-1	0	0	-7	1	0.01	0.08	0.01
1I	50	1237	-48	0	0	-0	-9	1	0.01	0.05	0.02
1J	50	1237	-41	0	0	-0	-8	1	0.01	0.05	0.02
1K	50	1237	-48	-0	0	0	-9	1	0.01	0.05	0.02
1L	50	1237	-41	-0	0	0	-8	1	0.01	0.05	0.02
1M	50	1753	-48	0	0	-0	-9	1	0.01	0.07	0.02
1N	50	1753	-41	0	0	-0	-8	1	0.01	0.07	0.02
1O	50	1753	-48	-0	0	0	-9	1	0.01	0.07	0.02
1P	50	1753	-41	-0	0	0	-8	1	0.01	0.07	0.02
2	50	2217	-66	0	0	-0	-12	1	0.01	0.09	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 93 NI 129 NF 127 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-763	-52	1	0	0	13	1	0.01	0.03	0.03	
1B	0	-763	-36	1	0	0	9	1	0.01	0.03	0.02	
1C	0	-763	-52	-1	0	-0	13	1	0.01	0.03	0.03	
1D	0	-763	-36	-1	0	-0	9	1	0.01	0.03	0.02	
1E	0	-68	-52	1	0	0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1F	0	-68	-36	1	0	0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1G	0	-68	-52	-1	0	-0	13	1	0.01	0.00	0.03	
1H	0	-68	-36	-1	0	-0	9	1	0.01	0.00	0.02	
1I	0	-606	-47	1	0	0	12	1	0.01	0.03	0.02	
1J	0	-606	-41	1	0	0	10	1	0.01	0.03	0.02	
1K	0	-606	-47	-0	0	-0	12	1	0.01	0.03	0.02	
1L	0	-606	-41	-0	0	-0	10	1	0.01	0.03	0.02	
1M	0	-225	-47	1	0	0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1N	0	-225	-41	1	0	0	10	1	0.01	0.01	0.02	
1O	0	-225	-47	-0	0	-0	12	1	0.01	0.01	0.02	
1P	0	-225	-41	-0	0	-0	10	1	0.01	0.01	0.02	
2	0	-617	-66	0	0	0	17	1	0.01	0.03	0.03	
1A	25	-763	-54	1	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1B	25	-763	-38	1	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1C	25	-763	-54	-1	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1D	25	-763	-38	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1E	25	-68	-54	1	0	0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1F	25	-68	-38	1	0	0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1G	25	-68	-54	-1	0	-0	0	1	0.01	0.00	0.00	
1H	25	-68	-38	-1	0	-0	-0	1	0.01	0.00	0.00	
1I	25	-606	-49	1	0	0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1J	25	-606	-43	1	0	0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1K	25	-606	-49	-0	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1L	25	-606	-43	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.03	0.00	
1M	25	-225	-49	1	0	0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1N	25	-225	-43	1	0	0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
1O	25	-225	-49	-0	0	-0	0	1	0.01	0.01	0.00	
1P	25	-225	-43	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.01	0.00	
2	25	-617	-68	0	0	-0	0	1	0.01	0.03	0.00	
1A	50	-763	-56	1	0	-0	-14	1	0.01	0.03	0.03	
1B	50	-763	-40	1	0	-0	-10	1	0.01	0.03	0.02	
1C	50	-763	-56	-1	0	0	-14	1	0.01	0.03	0.03	
1D	50	-763	-40	-1	0	0	-10	1	0.01	0.03	0.02	
1E	50	-68	-56	1	0	-0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1F	50	-68	-40	1	0	-0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1G	50	-68	-56	-1	0	0	-14	1	0.01	0.00	0.03	
1H	50	-68	-40	-1	0	0	-10	1	0.01	0.00	0.02	
1I	50	-606	-51	1	0	-0	-12	1	0.01	0.03	0.02	
1J	50	-606	-45	1	0	-0	-11	1	0.01	0.03	0.02	
1K	50	-606	-51	-0	0	-0	-12	1	0.01	0.03	0.02	
1L	50	-606	-45	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.03	0.02	

1M	50	-225	-51	1	0	-0	-12	1	0.01	0.01	0.02
1N	50	-225	-45	1	0	-0	-11	1	0.01	0.01	0.02
1O	50	-225	-51	-0	0	-0	-12	1	0.01	0.01	0.02
1P	50	-225	-45	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.01	0.02
2	50	-617	-71	0	0	-0	-17	1	0.01	0.03	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ_{\min} .	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-763	0	-14	1	0.9881	0.9941	0.9864	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1B	-763	0	-10	1	0.9881	0.9941	0.9870	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1C	-763	-0	-14	1	0.9881	0.9963	0.9864	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22
1D	-763	-0	-10	1	0.9881	0.9963	0.9870	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1E	-68	0	-14	1	0.9881	0.9995	0.9988	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1F	-68	0	-10	1	0.9881	0.9995	0.9988	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 22
1G	-68	-0	-14	1	0.9881	0.9997	0.9988	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1H	-68	-0	-10	1	0.9881	0.9997	0.9988	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 22
1I	-606	0	-12	1	0.9881	0.9933	0.9892	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1J	-606	0	-11	1	0.9881	0.9933	0.9896	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1K	-606	-0	-12	1	0.9881	0.9976	0.9892	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1L	-606	-0	-11	1	0.9881	0.9976	0.9896	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'= 22
1M	-225	0	-12	1	0.9881	0.9975	0.9960	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1N	-225	0	-11	1	0.9881	0.9975	0.9961	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1O	-225	-0	-12	1	0.9881	0.9991	0.9960	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
1P	-225	-0	-11	1	0.9881	0.9991	0.9961	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 22
2	-617	-0	-17	1	0.9881	0.9956	0.9891	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 94 NI 127 NF 125 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN			----- daN*m			-----	-----	-----	-----	
1A	0	-3174	-58	1	0	0	11	1	0.01	0.13	0.02	
1B	0	-3174	-40	1	0	0	7	1	0.01	0.13	0.01	
1C	0	-3174	-58	-1	0	-1	11	1	0.01	0.13	0.02	
1D	0	-3174	-40	-1	0	-1	7	1	0.01	0.13	0.01	
1E	0	-2164	-58	1	0	0	11	1	0.01	0.09	0.02	
1F	0	-2164	-40	1	0	0	7	1	0.01	0.09	0.01	
1G	0	-2164	-58	-1	0	-1	11	1	0.01	0.09	0.02	
1H	0	-2164	-40	-1	0	-1	7	1	0.01	0.09	0.01	
1I	0	-2883	-53	1	0	0	10	1	0.01	0.12	0.02	
1J	0	-2883	-45	1	0	0	8	1	0.01	0.12	0.02	
1K	0	-2883	-53	-0	0	-0	10	1	0.01	0.12	0.02	
1L	0	-2883	-45	-0	0	-0	8	1	0.01	0.12	0.02	
1M	0	-2455	-53	1	0	0	10	1	0.01	0.10	0.02	
1N	0	-2455	-45	1	0	0	8	1	0.01	0.10	0.02	
1O	0	-2455	-53	-0	0	-0	10	1	0.01	0.10	0.02	
1P	0	-2455	-45	-0	0	-0	8	1	0.01	0.10	0.02	
2	0	-3960	-73	0	0	-0	14	1	0.01	0.17	0.03	
1A	25	-3174	-60	1	0	0	-4	1	0.01	0.13	0.01	
1B	25	-3174	-42	1	0	0	-3	1	0.01	0.13	0.01	
1C	25	-3174	-60	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.13	0.01	
1D	25	-3174	-42	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.13	0.01	
1E	25	-2164	-60	1	0	0	-4	1	0.01	0.09	0.01	
1F	25	-2164	-42	1	0	0	-3	1	0.01	0.09	0.01	
1G	25	-2164	-60	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.09	0.01	
1H	25	-2164	-42	-1	0	-0	-3	1	0.01	0.09	0.01	
1I	25	-2883	-55	1	0	-0	-4	1	0.01	0.12	0.01	
1J	25	-2883	-47	1	0	-0	-3	1	0.01	0.12	0.01	
1K	25	-2883	-55	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.12	0.01	
1L	25	-2883	-47	-0	0	-0	-3	1	0.01	0.12	0.01	
1M	25	-2455	-55	1	0	-0	-4	1	0.01	0.10	0.01	
1N	25	-2455	-47	1	0	-0	-3	1	0.01	0.10	0.01	
1O	25	-2455	-55	-0	0	-0	-4	1	0.01	0.10	0.01	
1P	25	-2455	-47	-0	0	-0	-3	1	0.01	0.10	0.01	
2	25	-3960	-76	0	0	-0	-5	1	0.01	0.17	0.01	
1A	50	-3174	-62	1	0	-0	-19	1	0.01	0.13	0.04	
1B	50	-3174	-44	1	0	-0	-13	1	0.01	0.13	0.03	
1C	50	-3174	-62	-1	0	0	-19	1	0.01	0.13	0.04	
1D	50	-3174	-44	-1	0	0	-13	1	0.01	0.13	0.03	
1E	50	-2164	-62	1	0	-0	-19	1	0.01	0.09	0.04	
1F	50	-2164	-44	1	0	-0	-13	1	0.01	0.09	0.03	
1G	50	-2164	-62	-1	0	0	-19	1	0.01	0.09	0.04	
1H	50	-2164	-44	-1	0	0	-13	1	0.01	0.09	0.03	
1I	50	-2883	-57	1	0	-0	-17	1	0.01	0.12	0.03	
1J	50	-2883	-49	1	0	-0	-15	1	0.01	0.12	0.03	
1K	50	-2883	-57	-0	0	-0	-17	1	0.01	0.12	0.03	
1L	50	-2883	-49	-0	0	-0	-15	1	0.01	0.12	0.03	
1M	50	-2455	-57	1	0	-0	-17	1	0.01	0.10	0.03	
1N	50	-2455	-49	1	0	-0	-15	1	0.01	0.10	0.03	
1O	50	-2455	-57	-0	0	-0	-17	1	0.01	0.10	0.03	
1P	50	-2455	-49	-0	0	-0	-15	1	0.01	0.10	0.03	
2	50	-3960	-78	0	0	-0	-24	1	0.01	0.17	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-3174	0	-19	1	0.9881	0.9621	0.9615	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1B	-3174	0	-13	1	0.9881	0.9621	0.9632	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1C	-3174	-1	-19	1	0.9881	0.9840	0.9615	--	--	0.13	--	0.17	Snell. 'zx'= 22
1D	-3174	-1	-13	1	0.9881	0.9840	0.9632	--	--	0.13	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1E	-2164	0	-19	1	0.9881	0.9742	0.9738	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 22
1F	-2164	0	-13	1	0.9881	0.9742	0.9749	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 22
1G	-2164	-1	-19	1	0.9881	0.9891	0.9738	--	--	0.09	--	0.13	Snell. 'zx'= 22
1H	-2164	-1	-13	1	0.9881	0.9891	0.9749	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 22
1I	-2883	-0	-17	1	0.9881	0.9501	0.9653	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1J	-2883	-0	-15	1	0.9881	0.9501	0.9661	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
1K	-2883	-0	-17	1	0.9881	0.9965	0.9653	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 22
1L	-2883	-0	-15	1	0.9881	0.9965	0.9661	--	--	0.12	--	0.15	Snell. 'zx'= 22
1M	-2455	-0	-17	1	0.9881	0.9575	0.9704	--	--	0.10	--	0.14	Snell. 'zx'= 22
1N	-2455	-0	-15	1	0.9881	0.9575	0.9712	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 22
1O	-2455	-0	-17	1	0.9881	0.9970	0.9704	--	--	0.10	--	0.14	Snell. 'zx'= 22
1P	-2455	-0	-15	1	0.9881	0.9970	0.9712	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 22
2	-3960	-0	-24	1	0.9881	0.9940	0.9525	--	--	0.17	--	0.21	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 95 NI 125 NF 123 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-6128	-46	2	0	0	6	1	0.01	0.26	0.01	
1B	0	-6128	-28	2	0	0	4	1	0.00	0.26	0.01	
1C	0	-6128	-46	-2	0	-1	6	1	0.01	0.26	0.01	
1D	0	-6128	-28	-2	0	-1	4	1	0.00	0.26	0.01	
1E	0	-4394	-46	2	0	0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1F	0	-4394	-28	2	0	0	4	1	0.00	0.18	0.01	
1G	0	-4394	-46	-2	0	-1	6	1	0.01	0.18	0.01	
1H	0	-4394	-28	-2	0	-1	4	1	0.00	0.18	0.01	
1I	0	-5569	-44	1	0	0	6	1	0.01	0.23	0.01	
1J	0	-5569	-31	1	0	0	4	1	0.00	0.23	0.01	
1K	0	-5569	-44	-1	0	-0	6	1	0.01	0.23	0.01	
1L	0	-5569	-31	-1	0	-0	4	1	0.00	0.23	0.01	
1M	0	-4953	-44	1	0	0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1N	0	-4953	-31	1	0	0	4	1	0.00	0.21	0.01	
1O	0	-4953	-44	-1	0	-0	6	1	0.01	0.21	0.01	
1P	0	-4953	-31	-1	0	-0	4	1	0.00	0.21	0.01	
2	0	-7806	-56	0	0	-0	7	1	0.01	0.33	0.02	
1A	25	-6128	-48	2	0	-0	-6	1	0.01	0.26	0.01	
1B	25	-6128	-30	2	0	-0	-4	1	0.00	0.26	0.01	
1C	25	-6128	-48	-2	0	-0	-6	1	0.01	0.26	0.01	
1D	25	-6128	-30	-2	0	-0	-4	1	0.00	0.26	0.01	
1E	25	-4394	-48	2	0	-0	-6	1	0.01	0.18	0.01	
1F	25	-4394	-30	2	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.01	
1G	25	-4394	-48	-2	0	-0	-6	1	0.01	0.18	0.01	
1H	25	-4394	-30	-2	0	-0	-4	1	0.00	0.18	0.01	
1I	25	-5569	-46	1	0	-0	-6	1	0.01	0.23	0.01	
1J	25	-5569	-32	1	0	-0	-4	1	0.00	0.23	0.01	
1K	25	-5569	-46	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.23	0.01	
1L	25	-5569	-32	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.23	0.01	
1M	25	-4953	-46	1	0	-0	-6	1	0.01	0.21	0.01	
1N	25	-4953	-32	1	0	-0	-4	1	0.00	0.21	0.01	
1O	25	-4953	-46	-1	0	-0	-6	1	0.01	0.21	0.01	
1P	25	-4953	-32	-1	0	-0	-4	1	0.00	0.21	0.01	
2	25	-7806	-58	0	0	-0	-7	1	0.01	0.33	0.02	
1A	50	-6128	-50	2	0	-1	-18	1	0.01	0.26	0.04	
1B	50	-6128	-32	2	0	-1	-11	1	0.00	0.26	0.02	
1C	50	-6128	-50	-2	0	0	-18	1	0.01	0.26	0.04	
1D	50	-6128	-32	-2	0	0	-11	1	0.00	0.26	0.02	
1E	50	-4394	-50	2	0	-1	-18	1	0.01	0.18	0.04	
1F	50	-4394	-32	2	0	-1	-11	1	0.00	0.18	0.02	
1G	50	-4394	-50	-2	0	0	-18	1	0.01	0.18	0.04	
1H	50	-4394	-32	-2	0	0	-11	1	0.00	0.18	0.02	
1I	50	-5569	-47	1	0	-0	-17	1	0.01	0.23	0.03	
1J	50	-5569	-34	1	0	-0	-12	1	0.00	0.23	0.02	
1K	50	-5569	-47	-1	0	0	-17	1	0.01	0.23	0.03	
1L	50	-5569	-34	-1	0	0	-12	1	0.00	0.23	0.02	
1M	50	-4953	-47	1	0	-0	-17	1	0.01	0.21	0.03	
1N	50	-4953	-34	1	0	-0	-12	1	0.00	0.21	0.02	
1O	50	-4953	-47	-1	0	0	-17	1	0.01	0.21	0.03	
1P	50	-4953	-34	-1	0	0	-12	1	0.00	0.21	0.02	
2	50	-7806	-60	0	0	-0	-22	1	0.01	0.33	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-6128	-1	-18	1	0.9881	0.9323	0.9471	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 22
1B	-6128	-1	-11	1	0.9881	0.9323	0.9489	--	--	0.26	--	0.28	Snell. 'zx'= 22
1C	-6128	-1	-18	1	0.9881	0.9123	0.9471	--	--	0.26	--	0.29	Snell. 'zx'= 22
1D	-6128	-1	-11	1	0.9881	0.9123	0.9489	--	--	0.26	--	0.28	Snell. 'zx'= 22
1E	-4394	-1	-18	1	0.9881	0.9514	0.9621	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'= 22
1F	-4394	-1	-11	1	0.9881	0.9514	0.9634	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1G	-4394	-1	-18	1	0.9881	0.9371	0.9621	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'= 22
1H	-4394	-1	-11	1	0.9881	0.9371	0.9634	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 22
1I	-5569	-0	-17	1	0.9881	0.9605	0.9528	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 22
1J	-5569	-0	-12	1	0.9881	0.9605	0.9521	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 22
1K	-5569	-0	-17	1	0.9881	0.9551	0.9528	--	--	0.24	--	0.27	Snell. 'zx'= 22
1L	-5569	-0	-12	1	0.9881	0.9551	0.9521	--	--	0.24	--	0.26	Snell. 'zx'= 22
1M	-4953	-0	-17	1	0.9881	0.9649	0.9581	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 22
1N	-4953	-0	-12	1	0.9881	0.9649	0.9574	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 22
1O	-4953	-0	-17	1	0.9881	0.9601	0.9581	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'= 22
1P	-4953	-0	-12	1	0.9881	0.9601	0.9574	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'= 22
2	-7806	-0	-22	1	0.9881	1.0384	0.9327	--	--	0.33	--	0.37	Snell. 'zx'= 22

ASTA NUM. 96 NI 123 NF 15 Lungh. 50.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz ----- daN	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz ----- daN	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-9501	-169	4	0	0	14	1	0.02	0.40	0.04	
1B	0	-9501	-81	4	0	0	5	1	0.01	0.40	0.01	
1C	0	-9501	-169	-7	0	-0	14	1	0.02	0.40	0.04	
1D	0	-9501	-81	-7	0	-0	5	1	0.01	0.40	0.01	
1E	0	-6927	-169	4	0	0	14	1	0.02	0.29	0.03	
1F	0	-6927	-81	4	0	0	5	1	0.01	0.29	0.01	
1G	0	-6927	-169	-7	0	-0	14	1	0.02	0.29	0.03	
1H	0	-6927	-81	-7	0	-0	5	1	0.01	0.29	0.01	
1I	0	-8666	-167	0	0	0	14	1	0.02	0.36	0.03	
1J	0	-8666	-83	0	0	0	6	1	0.01	0.36	0.01	
1K	0	-8666	-167	-4	0	-0	14	1	0.02	0.36	0.03	
1L	0	-8666	-83	-4	0	-0	6	1	0.01	0.36	0.01	
1M	0	-7762	-167	0	0	0	14	1	0.02	0.32	0.03	
1N	0	-7762	-83	0	0	0	6	1	0.01	0.32	0.01	
1O	0	-7762	-167	-4	0	-0	14	1	0.02	0.32	0.03	
1P	0	-7762	-83	-4	0	-0	6	1	0.01	0.32	0.01	
2	0	-12190	-186	-3	0	-0	15	1	0.03	0.51	0.05	
1A	25	-9501	-171	4	0	2	-28	1	0.02	0.40	0.07	
1B	25	-9501	-83	4	0	2	-15	1	0.01	0.40	0.04	
1C	25	-9501	-171	-7	0	-1	-28	1	0.02	0.40	0.07	
1D	25	-9501	-83	-7	0	-1	-15	1	0.01	0.40	0.04	
1E	25	-6927	-171	4	0	2	-28	1	0.02	0.29	0.06	
1F	25	-6927	-83	4	0	2	-15	1	0.01	0.29	0.03	
1G	25	-6927	-171	-7	0	-1	-28	1	0.02	0.29	0.06	
1H	25	-6927	-83	-7	0	-1	-15	1	0.01	0.29	0.03	
1I	25	-8666	-169	0	0	1	-28	1	0.02	0.36	0.07	
1J	25	-8666	-85	0	0	1	-15	1	0.01	0.36	0.04	
1K	25	-8666	-169	-4	0	-0	-28	1	0.02	0.36	0.07	
1L	25	-8666	-85	-4	0	-0	-15	1	0.01	0.36	0.04	
1M	25	-7762	-169	0	0	1	-28	1	0.02	0.32	0.07	
1N	25	-7762	-85	0	0	1	-15	1	0.01	0.32	0.04	
1O	25	-7762	-169	-4	0	-0	-28	1	0.02	0.32	0.07	
1P	25	-7762	-85	-4	0	-0	-15	1	0.01	0.32	0.04	
2	25	-12190	-188	-3	0	0	-32	1	0.03	0.51	0.10	
1A	50	-9501	-173	4	0	4	-71	1	0.03	0.40	0.19	
1B	50	-9501	-85	4	0	4	-36	1	0.01	0.40	0.09	
1C	50	-9501	-173	-7	0	-2	-71	1	0.03	0.40	0.19	
1D	50	-9501	-85	-7	0	-2	-36	1	0.01	0.40	0.09	
1E	50	-6927	-173	4	0	4	-71	1	0.03	0.29	0.16	
1F	50	-6927	-85	4	0	4	-36	1	0.01	0.29	0.08	
1G	50	-6927	-173	-7	0	-2	-71	1	0.03	0.29	0.16	
1H	50	-6927	-85	-7	0	-2	-36	1	0.01	0.29	0.08	
1I	50	-8666	-170	0	0	2	-70	1	0.02	0.36	0.17	
1J	50	-8666	-87	0	0	2	-37	1	0.01	0.36	0.09	
1K	50	-8666	-170	-4	0	-0	-70	1	0.02	0.36	0.17	
1L	50	-8666	-87	-4	0	-0	-37	1	0.01	0.36	0.09	
1M	50	-7762	-170	0	0	2	-70	1	0.02	0.32	0.16	
1N	50	-7762	-87	0	0	2	-37	1	0.01	0.32	0.09	
1O	50	-7762	-170	-4	0	-0	-70	1	0.02	0.32	0.16	
1P	50	-7762	-87	-4	0	-0	-37	1	0.01	0.32	0.09	
2	50	-12190	-190	-3	0	1	-79	1	0.03	0.51	0.26	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

1A	-9501	4	-71	1	0.9881	0.9684	0.9353	--	--	0.40	--	0.54	Snell.	'zx'='	22
1B	-9501	4	-36	1	0.9881	0.9684	0.9417	--	--	0.40	--	0.48	Snell.	'zx'='	22
1C	-9501	-2	-71	1	0.9881	0.9892	0.9353	--	--	0.40	--	0.54	Snell.	'zx'='	22
1D	-9501	-2	-36	1	0.9881	0.9892	0.9417	--	--	0.40	--	0.47	Snell.	'zx'='	22
1E	-6927	4	-71	1	0.9881	0.9770	0.9528	--	--	0.29	--	0.44	Snell.	'zx'='	22
1F	-6927	4	-36	1	0.9881	0.9770	0.9575	--	--	0.29	--	0.37	Snell.	'zx'='	22
1G	-6927	-2	-71	1	0.9881	0.9921	0.9528	--	--	0.29	--	0.43	Snell.	'zx'='	22
1H	-6927	-2	-36	1	0.9881	0.9921	0.9575	--	--	0.29	--	0.37	Snell.	'zx'='	22
1I	-8666	2	-70	1	0.9881	0.9713	0.9409	--	--	0.37	--	0.50	Snell.	'zx'='	22
1J	-8666	2	-37	1	0.9881	0.9713	0.9469	--	--	0.37	--	0.44	Snell.	'zx'='	22
1K	-8666	-0	-70	1	0.9881	1.0706	0.9409	--	--	0.37	--	0.50	Snell.	'zx'='	22
1L	-8666	-0	-37	1	0.9881	1.0706	0.9469	--	--	0.37	--	0.44	Snell.	'zx'='	22
1M	-7762	2	-70	1	0.9881	0.9743	0.9471	--	--	0.33	--	0.46	Snell.	'zx'='	22
1N	-7762	2	-37	1	0.9881	0.9743	0.9524	--	--	0.33	--	0.40	Snell.	'zx'='	22
1O	-7762	-0	-70	1	0.9881	1.0633	0.9471	--	--	0.33	--	0.46	Snell.	'zx'='	22
1P	-7762	-0	-37	1	0.9881	1.0633	0.9524	--	--	0.33	--	0.40	Snell.	'zx'='	22
2	-12190	1	-79	1	0.9881	0.9226	0.9195	--	--	0.52	--	0.66	Snell.	'zx'='	22

ASTA NUM. 97 NI 91 NF 16 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1339	-261	6	0	-0	43	1	0.04	0.06	0.08	
1B	0	1339	-155	6	0	-0	28	1	0.02	0.06	0.06	
1C	0	1339	-261	3	0	-2	43	1	0.04	0.06	0.08	
1D	0	1339	-155	3	0	-2	28	1	0.02	0.06	0.06	
1E	0	1913	-261	6	0	-0	43	1	0.04	0.08	0.08	
1F	0	1913	-155	6	0	-0	28	1	0.02	0.08	0.06	
1G	0	1913	-261	3	0	-2	43	1	0.04	0.08	0.08	
1H	0	1913	-155	3	0	-2	28	1	0.02	0.08	0.06	
1I	0	1455	-244	6	0	-1	40	1	0.04	0.06	0.08	
1J	0	1455	-172	6	0	-1	31	1	0.02	0.06	0.06	
1K	0	1455	-244	3	0	-2	40	1	0.04	0.06	0.08	
1L	0	1455	-172	3	0	-2	31	1	0.02	0.06	0.06	
1M	0	1797	-244	6	0	-1	40	1	0.04	0.08	0.08	
1N	0	1797	-172	6	0	-1	31	1	0.02	0.08	0.06	
1O	0	1797	-244	3	0	-2	40	1	0.04	0.08	0.08	
1P	0	1797	-172	3	0	-2	31	1	0.02	0.08	0.06	
2	0	2412	-309	7	0	-2	52	1	0.04	0.10	0.10	
1A	29	1339	-263	6	0	-2	-34	1	0.04	0.06	0.07	
1B	29	1339	-157	6	0	-2	-18	1	0.02	0.06	0.04	
1C	29	1339	-263	3	0	-4	-34	1	0.04	0.06	0.07	
1D	29	1339	-157	3	0	-4	-18	1	0.02	0.06	0.04	
1E	29	1913	-263	6	0	-2	-34	1	0.04	0.08	0.07	
1F	29	1913	-157	6	0	-2	-18	1	0.02	0.08	0.04	
1G	29	1913	-263	3	0	-4	-34	1	0.04	0.08	0.07	
1H	29	1913	-157	3	0	-4	-18	1	0.02	0.08	0.04	
1I	29	1455	-247	6	0	-2	-32	1	0.04	0.06	0.06	
1J	29	1455	-174	6	0	-2	-20	1	0.03	0.06	0.04	
1K	29	1455	-247	3	0	-4	-32	1	0.04	0.06	0.06	
1L	29	1455	-174	3	0	-4	-20	1	0.03	0.06	0.04	
1M	29	1797	-247	6	0	-2	-32	1	0.04	0.08	0.06	
1N	29	1797	-174	6	0	-2	-20	1	0.03	0.08	0.04	
1O	29	1797	-247	3	0	-4	-32	1	0.04	0.08	0.06	
1P	29	1797	-174	3	0	-4	-20	1	0.03	0.08	0.04	
2	29	2412	-312	7	0	-4	-38	1	0.05	0.10	0.08	
1A	58	1339	-266	6	0	-3	-111	1	0.04	0.06	0.22	
1B	58	1339	-159	6	0	-3	-64	1	0.02	0.06	0.13	
1C	58	1339	-266	3	0	-6	-111	1	0.04	0.06	0.22	
1D	58	1339	-159	3	0	-6	-64	1	0.02	0.06	0.13	
1E	58	1913	-266	6	0	-3	-111	1	0.04	0.08	0.22	
1F	58	1913	-159	6	0	-3	-64	1	0.02	0.08	0.13	
1G	58	1913	-266	3	0	-6	-111	1	0.04	0.08	0.22	
1H	58	1913	-159	3	0	-6	-64	1	0.02	0.08	0.13	
1I	58	1455	-249	6	0	-3	-104	1	0.04	0.06	0.21	
1J	58	1455	-176	6	0	-3	-71	1	0.03	0.06	0.14	
1K	58	1455	-249	3	0	-5	-104	1	0.04	0.06	0.21	
1L	58	1455	-176	3	0	-5	-71	1	0.03	0.06	0.14	
1M	58	1797	-249	6	0	-3	-104	1	0.04	0.08	0.21	
1N	58	1797	-176	6	0	-3	-71	1	0.03	0.08	0.14	
1O	58	1797	-249	3	0	-5	-104	1	0.04	0.08	0.21	
1P	58	1797	-176	3	0	-5	-71	1	0.03	0.08	0.14	
2	58	2412	-315	7	0	-6	-130	1	0.05	0.10	0.26	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

ASTA NUM. 98 NI 93 NF 91 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
<hr/>												
1A	0	2740	-7	3	0	0	12	1	0.00	0.11	0.02	
1B	0	2740	6	3	0	0	8	1	0.00	0.11	0.02	
1C	0	2740	-7	-1	0	-1	12	1	0.00	0.11	0.02	
1D	0	2740	6	-1	0	-1	8	1	0.00	0.11	0.02	
1E	0	3818	-7	3	0	0	12	1	0.00	0.16	0.02	
1F	0	3818	6	3	0	0	8	1	0.00	0.16	0.02	
1G	0	3818	-7	-1	0	-1	12	1	0.00	0.16	0.02	
1H	0	3818	6	-1	0	-1	8	1	0.00	0.16	0.02	
1I	0	3028	-6	2	0	0	12	1	0.00	0.13	0.02	
1J	0	3028	5	2	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1K	0	3028	-6	0	0	-0	12	1	0.00	0.13	0.02	
1L	0	3028	5	0	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1M	0	3530	-6	2	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1N	0	3530	5	2	0	0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1O	0	3530	-6	0	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1P	0	3530	5	0	0	-0	9	1	0.00	0.15	0.02	
2	0	4865	-1	2	0	-0	15	1	0.00	0.20	0.03	
<hr/>												
1A	28	2740	-9	3	0	0	10	1	0.00	0.11	0.02	
1B	28	2740	4	3	0	0	11	1	0.00	0.11	0.02	
1C	28	2740	-9	-1	0	-1	10	1	0.00	0.11	0.02	
1D	28	2740	4	-1	0	-1	11	1	0.00	0.11	0.02	
1E	28	3818	-9	3	0	0	10	1	0.00	0.16	0.02	
1F	28	3818	4	3	0	0	11	1	0.00	0.16	0.02	
1G	28	3818	-9	-1	0	-1	10	1	0.00	0.16	0.02	
1H	28	3818	4	-1	0	-1	11	1	0.00	0.16	0.02	
1I	28	3028	-8	2	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1J	28	3028	3	2	0	-0	11	1	0.00	0.13	0.02	
1K	28	3028	-8	0	0	-1	9	1	0.00	0.13	0.02	
1L	28	3028	3	0	0	-1	11	1	0.00	0.13	0.02	
1M	28	3530	-8	2	0	-0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1N	28	3530	3	2	0	-0	11	1	0.00	0.15	0.02	
1O	28	3530	-8	0	0	-1	9	1	0.00	0.15	0.02	
1P	28	3530	3	0	0	-1	11	1	0.00	0.15	0.02	
2	28	4865	-3	2	0	-1	15	1	0.00	0.20	0.03	
<hr/>												
1A	56	2740	-11	3	0	0	6	1	0.00	0.11	0.01	
1B	56	2740	2	3	0	0	12	1	0.00	0.11	0.02	
1C	56	2740	-11	-1	0	-2	6	1	0.00	0.11	0.01	
1D	56	2740	2	-1	0	-2	12	1	0.00	0.11	0.02	
1E	56	3818	-11	3	0	0	6	1	0.00	0.16	0.01	
1F	56	3818	2	3	0	0	12	1	0.00	0.16	0.02	
1G	56	3818	-11	-1	0	-2	6	1	0.00	0.16	0.01	
1H	56	3818	2	-1	0	-2	12	1	0.00	0.16	0.02	
1I	56	3028	-10	2	0	-0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1J	56	3028	1	2	0	-0	12	1	0.00	0.13	0.02	
1K	56	3028	-10	0	0	-2	7	1	0.00	0.13	0.01	
1L	56	3028	1	0	0	-2	12	1	0.00	0.13	0.02	
1M	56	3530	-10	2	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1N	56	3530	1	2	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1O	56	3530	-10	0	0	-2	7	1	0.00	0.15	0.01	
1P	56	3530	1	0	0	-2	12	1	0.00	0.15	0.02	
2	56	4865	-6	2	0	-1	14	1	0.00	0.20	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										
<hr/>													

ASTA NUM. 99 NI 95 NF 93 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
<hr/>												
1A	0	3647	-38	1	0	0	18	1	0.01	0.15	0.04	
1B	0	3647	-24	1	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1C	0	3647	-38	-1	0	-0	18	1	0.01	0.15	0.04	
1D	0	3647	-24	-1	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1E	0	5215	-38	1	0	0	18	1	0.01	0.22	0.04	
1F	0	5215	-24	1	0	0	12	1	0.00	0.22	0.02	
1G	0	5215	-38	-1	0	-0	18	1	0.01	0.22	0.04	
1H	0	5215	-24	-1	0	-0	12	1	0.00	0.22	0.02	
1I	0	4091	-34	1	0	0	16	1	0.00	0.17	0.03	
1J	0	4091	-28	1	0	0	14	1	0.00	0.17	0.03	
1K	0	4091	-34	-0	0	-0	16	1	0.00	0.17	0.03	
1L	0	4091	-28	-0	0	-0	14	1	0.00	0.17	0.03	
1M	0	4771	-34	1	0	0	16	1	0.00	0.20	0.03	
1N	0	4771	-28	1	0	0	14	1	0.00	0.20	0.03	
1O	0	4771	-34	-0	0	-0	16	1	0.00	0.20	0.03	

1P	0	4771	-28	-0	0	-0	14	1	0.00	0.20	0.03
2	0	6575	-47	0	0	0	22	1	0.01	0.27	0.05
1A	28	3647	-40	1	0	-0	7	1	0.01	0.15	0.01
1B	28	3647	-26	1	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.01
1C	28	3647	-40	-1	0	-0	7	1	0.01	0.15	0.01
1D	28	3647	-26	-1	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.01
1E	28	5215	-40	1	0	-0	7	1	0.01	0.22	0.01
1F	28	5215	-26	1	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01
1G	28	5215	-40	-1	0	-0	7	1	0.01	0.22	0.01
1H	28	5215	-26	-1	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01
1I	28	4091	-36	1	0	-0	6	1	0.01	0.17	0.01
1J	28	4091	-30	1	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01
1K	28	4091	-36	-0	0	-0	6	1	0.01	0.17	0.01
1L	28	4091	-30	-0	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01
1M	28	4771	-36	1	0	-0	6	1	0.01	0.20	0.01
1N	28	4771	-30	1	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01
1O	28	4771	-36	-0	0	-0	6	1	0.01	0.20	0.01
1P	28	4771	-30	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01
2	28	6575	-49	0	0	-0	9	1	0.01	0.27	0.02
1A	56	3647	-42	1	0	-0	-5	1	0.01	0.15	0.01
1B	56	3647	-28	1	0	-0	-2	1	0.00	0.15	0.00
1C	56	3647	-42	-1	0	0	-5	1	0.01	0.15	0.01
1D	56	3647	-28	-1	0	0	-2	1	0.00	0.15	0.00
1E	56	5215	-42	1	0	-0	-5	1	0.01	0.22	0.01
1F	56	5215	-28	1	0	-0	-2	1	0.00	0.22	0.00
1G	56	5215	-42	-1	0	0	-5	1	0.01	0.22	0.01
1H	56	5215	-28	-1	0	0	-2	1	0.00	0.22	0.00
1I	56	4091	-38	1	0	-0	-4	1	0.01	0.17	0.01
1J	56	4091	-32	1	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01
1K	56	4091	-38	-0	0	0	-4	1	0.01	0.17	0.01
1L	56	4091	-32	-0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01
1M	56	4771	-38	1	0	-0	-4	1	0.01	0.20	0.01
1N	56	4771	-32	1	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.01
1O	56	4771	-38	-0	0	0	-4	1	0.01	0.20	0.01
1P	56	4771	-32	-0	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.01
2	56	6575	-52	0	0	-0	-5	1	0.01	0.27	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 100 NI 97 NF 95 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	4189	-24	1	0	0	16	1	0.00	0.18	0.03	
1B	0	4189	-14	1	0	0	11	1	0.00	0.18	0.02	
1C	0	4189	-24	-1	0	-0	16	1	0.00	0.18	0.03	
1D	0	4189	-14	-1	0	-0	11	1	0.00	0.18	0.02	
1E	0	6141	-24	1	0	0	16	1	0.00	0.26	0.03	
1F	0	6141	-14	1	0	0	11	1	0.00	0.26	0.02	
1G	0	6141	-24	-1	0	-0	16	1	0.00	0.26	0.03	
1H	0	6141	-14	-1	0	-0	11	1	0.00	0.26	0.02	
1I	0	4754	-21	0	0	0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1J	0	4754	-17	0	0	0	12	1	0.00	0.20	0.02	
1K	0	4754	-21	-0	0	-0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1L	0	4754	-17	-0	0	-0	12	1	0.00	0.20	0.02	
1M	0	5576	-21	0	0	0	15	1	0.00	0.23	0.03	
1N	0	5576	-17	0	0	0	12	1	0.00	0.23	0.02	
1O	0	5576	-21	-0	0	-0	15	1	0.00	0.23	0.03	
1P	0	5576	-17	-0	0	-0	12	1	0.00	0.23	0.02	
2	0	7664	-29	0	0	0	20	1	0.00	0.32	0.05	
1A	28	4189	-26	1	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1B	28	4189	-16	1	0	0	7	1	0.00	0.18	0.01	
1C	28	4189	-26	-1	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1D	28	4189	-16	-1	0	-0	7	1	0.00	0.18	0.01	
1E	28	6141	-26	1	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1F	28	6141	-16	1	0	0	7	1	0.00	0.26	0.01	
1G	28	6141	-26	-1	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02	
1H	28	6141	-16	-1	0	-0	7	1	0.00	0.26	0.01	
1I	28	4754	-23	0	0	0	8	1	0.00	0.20	0.02	
1J	28	4754	-19	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1K	28	4754	-23	-0	0	-0	8	1	0.00	0.20	0.02	
1L	28	4754	-19	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1M	28	5576	-23	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1N	28	5576	-19	0	0	0	7	1	0.00	0.23	0.01	
1O	28	5576	-23	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02	
1P	28	5576	-19	-0	0	-0	7	1	0.00	0.23	0.01	
2	28	7664	-31	0	0	0	12	1	0.00	0.32	0.03	
1A	56	4189	-28	1	0	0	2	1	0.00	0.18	0.00	

1B	56	4189	-18	1	0	0	2	1	0.00	0.18	0.00
1C	56	4189	-28	-1	0	-0	2	1	0.00	0.18	0.00
1D	56	4189	-18	-1	0	-0	2	1	0.00	0.18	0.00
1E	56	6141	-28	1	0	0	2	1	0.00	0.26	0.00
1F	56	6141	-18	1	0	0	2	1	0.00	0.26	0.00
1G	56	6141	-28	-1	0	-0	2	1	0.00	0.26	0.00
1H	56	6141	-18	-1	0	-0	2	1	0.00	0.26	0.00
1I	56	4754	-25	0	0	-0	2	1	0.00	0.20	0.00
1J	56	4754	-21	0	0	-0	2	1	0.00	0.20	0.00
1K	56	4754	-25	-0	0	0	2	1	0.00	0.20	0.00
1L	56	4754	-21	-0	0	0	2	1	0.00	0.20	0.00
1M	56	5576	-25	0	0	-0	2	1	0.00	0.23	0.00
1N	56	5576	-21	0	0	-0	2	1	0.00	0.23	0.00
1O	56	5576	-25	-0	0	0	2	1	0.00	0.23	0.00
1P	56	5576	-21	-0	0	0	2	1	0.00	0.23	0.00
2	56	7664	-34	0	0	-0	3	1	0.00	0.32	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 101 NI 99 NF 97 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	4366	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.18	0.03
1B	0	4366	-10	0	0	0	10	1	0.00	0.18	0.02
1C	0	4366	-19	-0	0	-0	16	1	0.00	0.18	0.03
1D	0	4366	-10	-0	0	-0	10	1	0.00	0.18	0.02
1E	0	6560	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.27	0.03
1F	0	6560	-10	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02
1G	0	6560	-19	-0	0	-0	16	1	0.00	0.27	0.03
1H	0	6560	-10	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02
1I	0	5003	-16	0	0	0	14	1	0.00	0.21	0.03
1J	0	5003	-12	0	0	0	12	1	0.00	0.21	0.02
1K	0	5003	-16	-0	0	-0	14	1	0.00	0.21	0.03
1L	0	5003	-12	-0	0	-0	12	1	0.00	0.21	0.02
1M	0	5923	-16	0	0	0	14	1	0.00	0.25	0.03
1N	0	5923	-12	0	0	0	12	1	0.00	0.25	0.02
1O	0	5923	-16	-0	0	-0	14	1	0.00	0.25	0.03
1P	0	5923	-12	-0	0	-0	12	1	0.00	0.25	0.02
2	0	8106	-22	0	0	0	19	1	0.00	0.34	0.05

1A	28	4366	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.18	0.02
1B	28	4366	-12	0	0	0	7	1	0.00	0.18	0.01
1C	28	4366	-21	-0	0	-0	10	1	0.00	0.18	0.02
1D	28	4366	-12	-0	0	-0	7	1	0.00	0.18	0.01
1E	28	6560	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02
1F	28	6560	-12	0	0	0	7	1	0.00	0.27	0.01
1G	28	6560	-21	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02
1H	28	6560	-12	-0	0	-0	7	1	0.00	0.27	0.01
1I	28	5003	-18	0	0	0	9	1	0.00	0.21	0.02
1J	28	5003	-14	0	0	0	8	1	0.00	0.21	0.02
1K	28	5003	-18	-0	0	-0	9	1	0.00	0.21	0.02
1L	28	5003	-14	-0	0	-0	8	1	0.00	0.21	0.02
1M	28	5923	-18	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02
1N	28	5923	-14	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02
1O	28	5923	-18	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02
1P	28	5923	-14	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02
2	28	8106	-24	0	0	0	13	1	0.00	0.34	0.03

1A	56	4366	-23	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.01
1B	56	4366	-14	0	0	0	3	1	0.00	0.18	0.01
1C	56	4366	-23	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.01
1D	56	4366	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.18	0.01
1E	56	6560	-23	0	0	0	4	1	0.00	0.27	0.01
1F	56	6560	-14	0	0	0	3	1	0.00	0.27	0.01
1G	56	6560	-23	-0	0	-0	4	1	0.00	0.27	0.01
1H	56	6560	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.27	0.01
1I	56	5003	-20	0	0	0	4	1	0.00	0.21	0.01
1J	56	5003	-16	0	0	0	4	1	0.00	0.21	0.01
1K	56	5003	-20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.21	0.01
1L	56	5003	-16	-0	0	-0	4	1	0.00	0.21	0.01
1M	56	5923	-20	0	0	0	4	1	0.00	0.25	0.01
1N	56	5923	-16	0	0	0	4	1	0.00	0.25	0.01
1O	56	5923	-20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.25	0.01
1P	56	5923	-16	-0	0	-0	4	1	0.00	0.25	0.01
2	56	8106	-27	0	0	-0	6	1	0.00	0.34	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	----	----	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

--	-----
daN	daN*m

ASTA NUM. 102 NI 102 NF 101 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	3656	-21	0	0	0	18	1	0.00	0.15	0.04	
1B	0	3656	-10	0	0	0	11	1	0.00	0.15	0.02	
1C	0	3656	-21	-0	0	-0	18	1	0.00	0.15	0.04	
1D	0	3656	-10	-0	0	-0	11	1	0.00	0.15	0.02	
1E	0	5804	-21	0	0	0	18	1	0.00	0.24	0.04	
1F	0	5804	-10	0	0	0	11	1	0.00	0.24	0.02	
1G	0	5804	-21	-0	0	-0	18	1	0.00	0.24	0.04	
1H	0	5804	-10	-0	0	-0	11	1	0.00	0.24	0.02	
1I	0	4270	-18	0	0	0	16	1	0.00	0.18	0.03	
1J	0	4270	-13	0	0	0	13	1	0.00	0.18	0.03	
1K	0	4270	-18	-0	0	-0	16	1	0.00	0.18	0.03	
1L	0	4270	-13	-0	0	-0	13	1	0.00	0.18	0.03	
1M	0	5190	-18	0	0	0	16	1	0.00	0.22	0.03	
1N	0	5190	-13	0	0	0	13	1	0.00	0.22	0.03	
1O	0	5190	-18	-0	0	-0	16	1	0.00	0.22	0.03	
1P	0	5190	-13	-0	0	-0	13	1	0.00	0.22	0.03	
2	0	7019	-23	0	0	0	22	1	0.00	0.29	0.05	
1A	28	3656	-23	0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1B	28	3656	-12	0	0	0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1C	28	3656	-23	-0	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1D	28	3656	-12	-0	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1E	28	5804	-23	0	0	0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1F	28	5804	-12	0	0	0	8	1	0.00	0.24	0.02	
1G	28	5804	-23	-0	0	-0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1H	28	5804	-12	-0	0	-0	8	1	0.00	0.24	0.02	
1I	28	4270	-20	0	0	0	11	1	0.00	0.18	0.02	
1J	28	4270	-15	0	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1K	28	4270	-20	-0	0	-0	11	1	0.00	0.18	0.02	
1L	28	4270	-15	-0	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1M	28	5190	-20	0	0	0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1N	28	5190	-15	0	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02	
1O	28	5190	-20	-0	0	-0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1P	28	5190	-15	-0	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02	
2	28	7019	-26	0	0	-0	15	1	0.00	0.29	0.03	
1A	56	3656	-24	0	0	0	6	1	0.00	0.15	0.01	
1B	56	3656	-14	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.01	
1C	56	3656	-24	-0	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.01	
1D	56	3656	-14	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.01	
1E	56	5804	-24	0	0	0	6	1	0.00	0.24	0.01	
1F	56	5804	-14	0	0	0	4	1	0.00	0.24	0.01	
1G	56	5804	-24	-0	0	-0	6	1	0.00	0.24	0.01	
1H	56	5804	-14	-0	0	-0	4	1	0.00	0.24	0.01	
1I	56	4270	-22	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.01	
1J	56	4270	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.01	
1K	56	4270	-22	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.01	
1L	56	4270	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.01	
1M	56	5190	-22	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01	
1N	56	5190	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01	
1O	56	5190	-22	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01	
1P	56	5190	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01	
2	56	7019	-28	0	0	-0	7	1	0.00	0.29	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

ASTA NUM. 103 NI 101 NF 99 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	4202	-3	0	0	0	10	1	0.00	0.18	0.02	
1B	0	4202	2	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1C	0	4202	-3	-0	0	-0	10	1	0.00	0.18	0.02	
1D	0	4202	2	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1E	0	6478	-3	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1F	0	6478	2	0	0	0	6	1	0.00	0.27	0.01	

1G	0	6478	-3	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02
1H	0	6478	2	-0	0	-0	6	1	0.00	0.27	0.01
1I	0	4860	-2	0	0	0	9	1	0.00	0.20	0.02
1J	0	4860	0	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01
1K	0	4860	-2	-0	0	-0	9	1	0.00	0.20	0.02
1L	0	4860	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01
1M	0	5820	-2	0	0	0	9	1	0.00	0.24	0.02
1N	0	5820	0	0	0	0	7	1	0.00	0.24	0.01
1O	0	5820	-2	-0	0	-0	9	1	0.00	0.24	0.02
1P	0	5820	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.24	0.01
2	0	7924	-1	0	0	0	12	1	0.00	0.33	0.03
1A	28	4202	-5	0	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02
1B	28	4202	-0	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.01
1C	28	4202	-5	-0	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02
1D	28	4202	-0	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.01
1E	28	6478	-5	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02
1F	28	6478	-0	0	0	0	6	1	0.00	0.27	0.01
1G	28	6478	-5	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02
1H	28	6478	-0	-0	0	-0	6	1	0.00	0.27	0.01
1I	28	4860	-3	0	0	0	8	1	0.00	0.20	0.02
1J	28	4860	-1	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01
1K	28	4860	-3	-0	0	-0	8	1	0.00	0.20	0.02
1L	28	4860	-1	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01
1M	28	5820	-3	0	0	0	8	1	0.00	0.24	0.02
1N	28	5820	-1	0	0	0	7	1	0.00	0.24	0.01
1O	28	5820	-3	-0	0	-0	8	1	0.00	0.24	0.02
1P	28	5820	-1	-0	0	-0	7	1	0.00	0.24	0.01
2	28	7924	-4	0	0	0	11	1	0.00	0.33	0.03
1A	56	4202	-7	0	0	0	8	1	0.00	0.18	0.02
1B	56	4202	-2	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.01
1C	56	4202	-7	-0	0	-0	8	1	0.00	0.18	0.02
1D	56	4202	-2	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.01
1E	56	6478	-7	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02
1F	56	6478	-2	0	0	0	6	1	0.00	0.27	0.01
1G	56	6478	-7	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02
1H	56	6478	-2	-0	0	-0	6	1	0.00	0.27	0.01
1I	56	4860	-5	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01
1J	56	4860	-3	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01
1K	56	4860	-5	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01
1L	56	4860	-3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01
1M	56	5820	-5	0	0	0	7	1	0.00	0.24	0.01
1N	56	5820	-3	0	0	0	6	1	0.00	0.24	0.01
1O	56	5820	-5	-0	0	-0	7	1	0.00	0.24	0.01
1P	56	5820	-3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.24	0.01
2	56	7924	-6	0	0	-0	10	1	0.00	0.33	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 104 NI 13 NF 79 Lungh. 57.8 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-9002	64	4	0	3	-31	1	0.01	0.38	0.08	
1B	0	-9002	138	4	0	3	-65	1	0.02	0.38	0.16	
1C	0	-9002	64	-5	0	-3	-31	1	0.01	0.38	0.08	
1D	0	-9002	138	-5	0	-3	-65	1	0.02	0.38	0.16	
1E	0	-6602	64	4	0	3	-31	1	0.01	0.28	0.07	
1F	0	-6602	138	4	0	3	-65	1	0.02	0.28	0.14	
1G	0	-6602	64	-5	0	-3	-31	1	0.01	0.28	0.07	
1H	0	-6602	138	-5	0	-3	-65	1	0.02	0.28	0.14	
1I	0	-8221	68	1	0	1	-33	1	0.01	0.34	0.08	
1J	0	-8221	135	1	0	1	-63	1	0.02	0.34	0.15	
1K	0	-8221	68	-2	0	-1	-33	1	0.01	0.34	0.08	
1L	0	-8221	135	-2	0	-1	-63	1	0.02	0.34	0.15	
1M	0	-7383	68	1	0	1	-33	1	0.01	0.31	0.07	
1N	0	-7383	135	1	0	1	-63	1	0.02	0.31	0.14	
1O	0	-7383	68	-2	0	-1	-33	1	0.01	0.31	0.07	
1P	0	-7383	135	-2	0	-1	-63	1	0.02	0.31	0.14	
2	0	-11580	150	-1	0	-0	-71	1	0.02	0.48	0.22	
1A	29	-9002	62	4	0	2	-13	1	0.01	0.38	0.03	
1B	29	-9002	136	4	0	2	-25	1	0.02	0.38	0.06	
1C	29	-9002	62	-5	0	-1	-13	1	0.01	0.38	0.03	
1D	29	-9002	136	-5	0	-1	-25	1	0.02	0.38	0.06	
1E	29	-6602	62	4	0	2	-13	1	0.01	0.28	0.03	
1F	29	-6602	136	4	0	2	-25	1	0.02	0.28	0.06	
1G	29	-6602	62	-5	0	-1	-13	1	0.01	0.28	0.03	
1H	29	-6602	136	-5	0	-1	-25	1	0.02	0.28	0.06	
1I	29	-8221	66	1	0	1	-13	1	0.01	0.34	0.03	
1J	29	-8221	133	1	0	1	-25	1	0.02	0.34	0.06	

1K	29	-8221	66	-2	0	-1	-13	1	0.01	0.34	0.03
1L	29	-8221	133	-2	0	-1	-25	1	0.02	0.34	0.06
1M	29	-7383	66	1	0	1	-13	1	0.01	0.31	0.03
1N	29	-7383	133	1	0	1	-25	1	0.02	0.31	0.06
1O	29	-7383	66	-2	0	-1	-13	1	0.01	0.31	0.03
1P	29	-7383	133	-2	0	-1	-25	1	0.02	0.31	0.06
2	29	-11580	148	-1	0	0	-28	1	0.02	0.48	0.09
1A	58	-9002	60	4	0	0	5	1	0.01	0.38	0.01
1B	58	-9002	134	4	0	0	14	1	0.02	0.38	0.04
1C	58	-9002	60	-5	0	-0	5	1	0.01	0.38	0.01
1D	58	-9002	134	-5	0	-0	14	1	0.02	0.38	0.04
1E	58	-6602	60	4	0	0	5	1	0.01	0.28	0.01
1F	58	-6602	134	4	0	0	14	1	0.02	0.28	0.03
1G	58	-6602	60	-5	0	-0	5	1	0.01	0.28	0.01
1H	58	-6602	134	-5	0	-0	14	1	0.02	0.28	0.03
1I	58	-8221	64	1	0	0	5	1	0.01	0.34	0.01
1J	58	-8221	131	1	0	0	14	1	0.02	0.34	0.03
1K	58	-8221	64	-2	0	0	5	1	0.01	0.34	0.01
1L	58	-8221	131	-2	0	0	14	1	0.02	0.34	0.03
1M	58	-7383	64	1	0	0	5	1	0.01	0.31	0.01
1N	58	-7383	131	1	0	0	14	1	0.02	0.31	0.03
1O	58	-7383	64	-2	0	0	5	1	0.01	0.31	0.01
1P	58	-7383	131	-2	0	0	14	1	0.02	0.31	0.03
2	58	-11580	145	-1	0	0	14	1	0.02	0.48	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ_{\min}	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-9002	3	-31	1	0.9790	0.9951	0.9461	--	--	0.38	--	0.45 Snell.	'zx'= 25
1B	-9002	3	-65	1	0.9790	0.9951	0.9377	--	--	0.38	--	0.51 Snell.	'zx'= 25
1C	-9002	-3	-31	1	0.9790	0.9721	0.9461	--	--	0.38	--	0.45 Snell.	'zx'= 25
1D	-9002	-3	-65	1	0.9790	0.9721	0.9377	--	--	0.38	--	0.51 Snell.	'zx'= 25
1E	-6602	3	-31	1	0.9790	0.9964	0.9605	--	--	0.28	--	0.35 Snell.	'zx'= 25
1F	-6602	3	-65	1	0.9790	0.9964	0.9543	--	--	0.28	--	0.41 Snell.	'zx'= 25
1G	-6602	-3	-31	1	0.9790	0.9796	0.9605	--	--	0.28	--	0.35 Snell.	'zx'= 25
1H	-6602	-3	-65	1	0.9790	0.9796	0.9543	--	--	0.28	--	0.41 Snell.	'zx'= 25
1I	-8221	1	-33	1	0.9790	1.0230	0.9505	--	--	0.35	--	0.42 Snell.	'zx'= 25
1J	-8221	1	-63	1	0.9790	1.0230	0.9431	--	--	0.35	--	0.47 Snell.	'zx'= 25
1K	-8221	-1	-33	1	0.9790	0.9707	0.9505	--	--	0.35	--	0.42 Snell.	'zx'= 25
1L	-8221	-1	-63	1	0.9790	0.9707	0.9431	--	--	0.35	--	0.47 Snell.	'zx'= 25
1M	-7383	1	-33	1	0.9790	1.0207	0.9555	--	--	0.32	--	0.38 Snell.	'zx'= 25
1N	-7383	1	-63	1	0.9790	1.0207	0.9489	--	--	0.32	--	0.44 Snell.	'zx'= 25
1O	-7383	-1	-33	1	0.9790	0.9737	0.9555	--	--	0.32	--	0.38 Snell.	'zx'= 25
1P	-7383	-1	-63	1	0.9790	0.9737	0.9489	--	--	0.32	--	0.44 Snell.	'zx'= 25
2	-11580	0	-71	1	0.9790	0.8904	0.9229	--	--	0.49	--	0.63 Snell.	'zx'= 25

ASTA NUM. 105 NI 79 NF 81 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-5348	29	2	0	1	-11	1	0.00	0.22	0.02	
1B	0	-5348	44	2	0	1	-17	1	0.01	0.22	0.03	
1C	0	-5348	29	-1	0	-0	-11	1	0.00	0.22	0.02	
1D	0	-5348	44	-1	0	-0	-17	1	0.01	0.22	0.03	
1E	0	-3890	29	2	0	1	-11	1	0.00	0.16	0.02	
1F	0	-3890	44	2	0	1	-17	1	0.01	0.16	0.03	
1G	0	-3890	29	-1	0	-0	-11	1	0.00	0.16	0.02	
1H	0	-3890	44	-1	0	-0	-17	1	0.01	0.16	0.03	
1I	0	-4895	31	1	0	0	-11	1	0.00	0.20	0.02	
1J	0	-4895	42	1	0	0	-16	1	0.01	0.20	0.03	
1K	0	-4895	31	-0	0	-0	-11	1	0.00	0.20	0.02	
1L	0	-4895	42	-0	0	-0	-16	1	0.01	0.20	0.03	
1M	0	-4343	31	1	0	0	-11	1	0.00	0.18	0.02	
1N	0	-4343	42	1	0	0	-16	1	0.01	0.18	0.03	
1O	0	-4343	31	-0	0	-0	-11	1	0.00	0.18	0.02	
1P	0	-4343	42	-0	0	-0	-16	1	0.01	0.18	0.03	
2	0	-6852	54	0	0	0	-21	1	0.01	0.29	0.05	
1A	28	-5348	27	2	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1B	28	-5348	42	2	0	0	-5	1	0.01	0.22	0.01	
1C	28	-5348	27	-1	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1D	28	-5348	42	-1	0	0	-5	1	0.01	0.22	0.01	
1E	28	-3890	27	2	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1F	28	-3890	42	2	0	0	-5	1	0.01	0.16	0.01	
1G	28	-3890	27	-1	0	0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1H	28	-3890	42	-1	0	0	-5	1	0.01	0.16	0.01	
1I	28	-4895	29	1	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1J	28	-4895	40	1	0	0	-5	1	0.01	0.20	0.01	
1K	28	-4895	29	-0	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1L	28	-4895	40	-0	0	0	-5	1	0.01	0.20	0.01	
1M	28	-4343	29	1	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1N	28	-4343	40	1	0	0	-5	1	0.01	0.18	0.01	
1O	28	-4343	29	-0	0	0	-3	1	0.00	0.18	0.01	

1P	28	-4343	40	-0	0	0	-5	1	0.01	0.18	0.01
2	28	-6852	51	0	0	0	-6	1	0.01	0.29	0.01
1A	56	-5348	25	2	0	-0	4	1	0.00	0.22	0.01
1B	56	-5348	40	2	0	-0	7	1	0.01	0.22	0.01
1C	56	-5348	25	-1	0	1	4	1	0.00	0.22	0.01
1D	56	-5348	40	-1	0	1	7	1	0.01	0.22	0.01
1E	56	-3890	25	2	0	-0	4	1	0.00	0.16	0.01
1F	56	-3890	40	2	0	-0	7	1	0.01	0.16	0.01
1G	56	-3890	25	-1	0	1	4	1	0.00	0.16	0.01
1H	56	-3890	40	-1	0	1	7	1	0.01	0.16	0.01
1I	56	-4895	27	1	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.01
1J	56	-4895	38	1	0	-0	6	1	0.01	0.20	0.01
1K	56	-4895	27	-0	0	0	4	1	0.00	0.20	0.01
1L	56	-4895	38	-0	0	0	6	1	0.01	0.20	0.01
1M	56	-4343	27	1	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.01
1N	56	-4343	38	1	0	-0	6	1	0.01	0.18	0.01
1O	56	-4343	27	-0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.01
1P	56	-4343	38	-0	0	0	6	1	0.01	0.18	0.01
2	56	-6852	48	0	0	0	8	1	0.01	0.29	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-5348	1	-11	1	0.9812	0.9237	0.9520	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'=' 24
1B	-5348	1	-17	1	0.9812	0.9237	0.9487	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'=' 24
1C	-5348	1	-11	1	0.9812	0.9321	0.9520	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'=' 24
1D	-5348	1	-17	1	0.9812	0.9321	0.9487	--	--	0.23	--	0.26	Snell. 'zx'=' 24
1E	-3890	1	-11	1	0.9812	0.9445	0.9651	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'=' 24
1F	-3890	1	-17	1	0.9812	0.9445	0.9627	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'=' 24
1G	-3890	1	-11	1	0.9812	0.9506	0.9651	--	--	0.17	--	0.19	Snell. 'zx'=' 24
1H	-3890	1	-17	1	0.9812	0.9506	0.9627	--	--	0.17	--	0.20	Snell. 'zx'=' 24
1I	-4895	0	-11	1	0.9812	0.9541	0.9537	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'=' 24
1J	-4895	0	-16	1	0.9812	0.9541	0.9546	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'=' 24
1K	-4895	0	-11	1	0.9812	0.9717	0.9537	--	--	0.21	--	0.23	Snell. 'zx'=' 24
1L	-4895	0	-16	1	0.9812	0.9717	0.9546	--	--	0.21	--	0.24	Snell. 'zx'=' 24
1M	-4343	0	-11	1	0.9812	0.9593	0.9589	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'=' 24
1N	-4343	0	-16	1	0.9812	0.9593	0.9597	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'=' 24
1O	-4343	0	-11	1	0.9812	0.9749	0.9589	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'=' 24
1P	-4343	0	-16	1	0.9812	0.9749	0.9597	--	--	0.19	--	0.22	Snell. 'zx'=' 24
2	-6852	0	-21	1	0.9812	1.0154	0.9348	--	--	0.29	--	0.33	Snell. 'zx'=' 24

ASTA NUM. 106 NI 81 NF 83 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz ----- daN	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2269	37	1	0	0	-12	1	0.01	0.09	0.02	
1B	0	-2269	55	1	0	0	-18	1	0.01	0.09	0.03	
1C	0	-2269	37	-1	0	0	-12	1	0.01	0.09	0.02	
1D	0	-2269	55	-1	0	0	-18	1	0.01	0.09	0.03	
1E	0	-1503	37	1	0	0	-12	1	0.01	0.06	0.02	
1F	0	-1503	55	1	0	0	-18	1	0.01	0.06	0.03	
1G	0	-1503	37	-1	0	0	-12	1	0.01	0.06	0.02	
1H	0	-1503	55	-1	0	0	-18	1	0.01	0.06	0.03	
1I	0	-2078	42	1	0	0	-14	1	0.01	0.09	0.03	
1J	0	-2078	50	1	0	0	-16	1	0.01	0.09	0.03	
1K	0	-2078	42	-0	0	0	-14	1	0.01	0.09	0.03	
1L	0	-2078	50	-0	0	0	-16	1	0.01	0.09	0.03	
1M	0	-1694	42	1	0	0	-14	1	0.01	0.07	0.03	
1N	0	-1694	50	1	0	0	-16	1	0.01	0.07	0.03	
1O	0	-1694	42	-0	0	0	-14	1	0.01	0.07	0.03	
1P	0	-1694	50	-0	0	0	-16	1	0.01	0.07	0.03	
2	0	-2797	68	0	0	0	-22	1	0.01	0.12	0.04	
1A	28	-2269	35	1	0	-0	-2	1	0.01	0.09	0.00	
1B	28	-2269	53	1	0	-0	-2	1	0.01	0.09	0.00	
1C	28	-2269	35	-1	0	0	-2	1	0.01	0.09	0.00	
1D	28	-2269	53	-1	0	0	-2	1	0.01	0.09	0.00	
1E	28	-1503	35	1	0	-0	-2	1	0.01	0.06	0.00	
1F	28	-1503	53	1	0	-0	-2	1	0.01	0.06	0.00	
1G	28	-1503	35	-1	0	0	-2	1	0.01	0.06	0.00	
1H	28	-1503	53	-1	0	0	-2	1	0.01	0.06	0.00	
1I	28	-2078	40	1	0	-0	-2	1	0.01	0.09	0.00	
1J	28	-2078	48	1	0	-0	-2	1	0.01	0.09	0.00	
1K	28	-2078	40	-0	0	0	-2	1	0.01	0.09	0.00	
1L	28	-2078	48	-0	0	0	-2	1	0.01	0.09	0.00	
1M	28	-1694	40	1	0	-0	-2	1	0.01	0.07	0.00	
1N	28	-1694	48	1	0	-0	-2	1	0.01	0.07	0.00	
1O	28	-1694	40	-0	0	0	-2	1	0.01	0.07	0.00	
1P	28	-1694	48	-0	0	0	-2	1	0.01	0.07	0.00	
2	28	-2797	65	0	0	0	-3	1	0.01	0.12	0.01	
1A	56	-2269	33	1	0	-0	8	1	0.00	0.09	0.01	
1B	56	-2269	51	1	0	-0	12	1	0.01	0.09	0.02	

1C	56	-2269	33	-1	0	0	8	1	0.00	0.09	0.01
1D	56	-2269	51	-1	0	0	12	1	0.01	0.09	0.02
1E	56	-1503	33	1	0	-0	8	1	0.00	0.06	0.01
1F	56	-1503	51	1	0	-0	12	1	0.01	0.06	0.02
1G	56	-1503	33	-1	0	0	8	1	0.00	0.06	0.01
1H	56	-1503	51	-1	0	0	12	1	0.01	0.06	0.02
1I	56	-2078	38	1	0	-0	9	1	0.01	0.09	0.02
1J	56	-2078	46	1	0	-0	11	1	0.01	0.09	0.02
1K	56	-2078	38	-0	0	0	9	1	0.01	0.09	0.02
1L	56	-2078	46	-0	0	0	11	1	0.01	0.09	0.02
1M	56	-1694	38	1	0	-0	9	1	0.01	0.07	0.02
1N	56	-1694	46	1	0	-0	11	1	0.01	0.07	0.02
1O	56	-1694	38	-0	0	0	9	1	0.01	0.07	0.02
1P	56	-1694	46	-0	0	0	11	1	0.01	0.07	0.02
2	56	-2797	63	0	0	-0	15	1	0.01	0.12	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2269	-0	-12	1	0.9812	0.9783	0.9702	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1B	-2269	-0	-18	1	0.9812	0.9783	0.9673	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1C	-2269	0	-12	1	0.9812	0.9885	0.9702	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1D	-2269	0	-18	1	0.9812	0.9885	0.9673	--	--	0.10	--	0.13	Snell. 'zx'= 24
1E	-1503	-0	-12	1	0.9812	0.9857	0.9802	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 24
1F	-1503	-0	-18	1	0.9812	0.9857	0.9784	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 24
1G	-1503	0	-12	1	0.9812	0.9924	0.9802	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 24
1H	-1503	0	-18	1	0.9812	0.9924	0.9784	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 24
1I	-2078	-0	-14	1	0.9812	0.9698	0.9717	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1J	-2078	-0	-16	1	0.9812	0.9698	0.9707	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1K	-2078	0	-14	1	0.9812	0.9937	0.9717	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1L	-2078	0	-16	1	0.9812	0.9937	0.9707	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 24
1M	-1694	-0	-14	1	0.9812	0.9754	0.9770	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 24
1N	-1694	-0	-16	1	0.9812	0.9754	0.9761	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 24
1O	-1694	0	-14	1	0.9812	0.9949	0.9770	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 24
1P	-1694	0	-16	1	0.9812	0.9949	0.9761	--	--	0.07	--	0.10	Snell. 'zx'= 24
2	-2797	0	-22	1	0.9812	0.9894	0.9608	--	--	0.12	--	0.16	Snell. 'zx'= 24

ASTA NUM. 107 NI 83 NF 85 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-6	33	1	0	0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1B	0	-6	49	1	0	0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	-6	33	-1	0	-0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1D	0	-6	49	-1	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	845	33	1	0	0	-8	1	0.00	0.04	0.02	
1F	0	845	49	1	0	0	-12	1	0.01	0.04	0.02	
1G	0	845	33	-1	0	-0	-8	1	0.00	0.04	0.02	
1H	0	845	49	-1	0	-0	-12	1	0.01	0.04	0.02	
1I	0	193	38	0	0	0	-9	1	0.01	0.01	0.02	
1J	0	193	44	0	0	0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1K	0	193	38	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.01	0.02	
1L	0	193	44	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1M	0	646	38	0	0	0	-9	1	0.01	0.03	0.02	
1N	0	646	44	0	0	0	-11	1	0.01	0.03	0.02	
1O	0	646	38	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.03	0.02	
1P	0	646	44	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.03	0.02	
2	0	623	61	0	0	0	-15	1	0.01	0.03	0.03	
1A	28	-6	31	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	28	-6	47	1	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1C	28	-6	31	-1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	28	-6	47	-1	0	0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1E	28	845	31	1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1F	28	845	47	1	0	-0	2	1	0.01	0.04	0.00	
1G	28	845	31	-1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1H	28	845	47	-1	0	0	2	1	0.01	0.04	0.00	
1I	28	193	36	0	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1J	28	193	42	0	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1K	28	193	36	-0	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1L	28	193	42	-0	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1M	28	646	36	0	0	-0	1	1	0.01	0.03	0.00	
1N	28	646	42	0	0	-0	1	1	0.01	0.03	0.00	
1O	28	646	36	-0	0	0	1	1	0.01	0.03	0.00	
1P	28	646	42	-0	0	0	1	1	0.01	0.03	0.00	
2	28	623	58	0	0	0	2	1	0.01	0.03	0.00	
1A	56	-6	29	1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02	
1B	56	-6	45	1	0	-0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1C	56	-6	29	-1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02	
1D	56	-6	45	-1	0	0	15	1	0.01	0.00	0.03	
1E	56	845	29	1	0	-0	9	1	0.00	0.04	0.02	
1F	56	845	45	1	0	-0	15	1	0.01	0.04	0.03	
1G	56	845	29	-1	0	0	9	1	0.00	0.04	0.02	

1H	56	845	45	-1	0	0	15	1	0.01	0.04	0.03
1I	56	193	34	0	0	-0	11	1	0.00	0.01	0.02
1J	56	193	40	0	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.03
1K	56	193	34	-0	0	0	11	1	0.00	0.01	0.02
1L	56	193	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.01	0.03
1M	56	646	34	0	0	-0	11	1	0.00	0.03	0.02
1N	56	646	40	0	0	-0	13	1	0.01	0.03	0.03
1O	56	646	34	-0	0	0	11	1	0.00	0.03	0.02
1P	56	646	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.03	0.03
2	56	623	56	0	0	-0	18	1	0.01	0.03	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-6	-0	9	1	0.9812	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 24
1B	-6	-0	15	1	0.9812	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 24
1C	-6	0	9	1	0.9812	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.02	Snell. 'zx'= 24
1D	-6	0	15	1	0.9812	1.0000	0.9999	--	--	0.00	--	0.03	Snell. 'zx'= 24

ASTA NUM. 108 NI 85 NF 87 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	1592	31	1	0	0	-5	1	0.00	0.07	0.01	
1B	0	1592	45	1	0	0	-8	1	0.01	0.07	0.02	
1C	0	1592	31	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.07	0.01	
1D	0	1592	45	-1	0	-0	-8	1	0.01	0.07	0.02	
1E	0	2990	31	1	0	0	-5	1	0.00	0.13	0.01	
1F	0	2990	45	1	0	0	-8	1	0.01	0.13	0.02	
1G	0	2990	31	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.13	0.01	
1H	0	2990	45	-1	0	-0	-8	1	0.01	0.13	0.02	
1I	0	1963	35	0	0	0	-6	1	0.01	0.08	0.01	
1J	0	1963	41	0	0	0	-7	1	0.01	0.08	0.01	
1K	0	1963	35	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.08	0.01	
1L	0	1963	41	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.08	0.01	
1M	0	2619	35	0	0	0	-6	1	0.01	0.11	0.01	
1N	0	2619	41	0	0	0	-7	1	0.01	0.11	0.01	
1O	0	2619	35	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.11	0.01	
1P	0	2619	41	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.11	0.01	
2	0	3400	56	0	0	0	-10	1	0.01	0.14	0.02	
1A	28	1592	29	1	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1B	28	1592	44	1	0	-0	5	1	0.01	0.07	0.01	
1C	28	1592	29	-1	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1D	28	1592	44	-1	0	0	5	1	0.01	0.07	0.01	
1E	28	2990	29	1	0	-0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1F	28	2990	44	1	0	-0	5	1	0.01	0.13	0.01	
1G	28	2990	29	-1	0	0	3	1	0.00	0.13	0.01	
1H	28	2990	44	-1	0	0	5	1	0.01	0.13	0.01	
1I	28	1963	33	0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1J	28	1963	39	0	0	-0	4	1	0.01	0.08	0.01	
1K	28	1963	33	-0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1L	28	1963	39	-0	0	0	4	1	0.01	0.08	0.01	
1M	28	2619	33	0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1N	28	2619	39	0	0	-0	4	1	0.01	0.11	0.01	
1O	28	2619	33	-0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01	
1P	28	2619	39	-0	0	0	4	1	0.01	0.11	0.01	
2	28	3400	54	0	0	0	5	1	0.01	0.14	0.01	
1A	56	1592	27	1	0	-0	11	1	0.00	0.07	0.02	
1B	56	1592	42	1	0	-0	17	1	0.01	0.07	0.03	
1C	56	1592	27	-1	0	0	11	1	0.00	0.07	0.02	
1D	56	1592	42	-1	0	0	17	1	0.01	0.07	0.03	
1E	56	2990	27	1	0	-0	11	1	0.00	0.13	0.02	
1F	56	2990	42	1	0	-0	17	1	0.01	0.13	0.03	
1G	56	2990	27	-1	0	0	11	1	0.00	0.13	0.02	
1H	56	2990	42	-1	0	0	17	1	0.01	0.13	0.03	
1I	56	1963	31	0	0	-0	12	1	0.00	0.08	0.02	
1J	56	1963	37	0	0	-0	15	1	0.01	0.08	0.03	
1K	56	1963	31	-0	0	0	12	1	0.00	0.08	0.02	
1L	56	1963	37	-0	0	0	15	1	0.01	0.08	0.03	
1M	56	2619	31	0	0	-0	12	1	0.00	0.11	0.02	
1N	56	2619	37	0	0	-0	15	1	0.01	0.11	0.03	
1O	56	2619	31	-0	0	0	12	1	0.00	0.11	0.02	
1P	56	2619	37	-0	0	0	15	1	0.01	0.11	0.03	
2	56	3400	51	0	0	-0	20	1	0.01	0.14	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 109 NI 89 NF 102 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	3634	31	0	0	0	-0	1	0.00	0.15	0.00	
1B	0	3634	46	0	0	0	-1	1	0.01	0.15	0.00	
1C	0	3634	31	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.15	0.00	
1D	0	3634	46	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.15	0.00	
1E	0	5776	31	0	0	0	-0	1	0.00	0.24	0.00	
1F	0	5776	46	0	0	0	-1	1	0.01	0.24	0.00	
1G	0	5776	31	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.24	0.00	
1H	0	5776	46	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.24	0.00	
1I	0	4246	36	0	0	0	-0	1	0.01	0.18	0.00	
1J	0	4246	42	0	0	0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1K	0	4246	36	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.18	0.00	
1L	0	4246	42	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1M	0	5164	36	0	0	0	-0	1	0.01	0.22	0.00	
1N	0	5164	42	0	0	0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
1O	0	5164	36	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.22	0.00	
1P	0	5164	42	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
2	0	6982	57	0	0	0	-1	1	0.01	0.29	0.00	
1A	28	3634	29	0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1B	28	3634	44	0	0	0	8	1	0.01	0.15	0.02	
1C	28	3634	29	-0	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1D	28	3634	44	-0	0	-0	8	1	0.01	0.15	0.02	
1E	28	5776	29	0	0	0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1F	28	5776	44	0	0	0	8	1	0.01	0.24	0.02	
1G	28	5776	29	-0	0	-0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1H	28	5776	44	-0	0	-0	8	1	0.01	0.24	0.02	
1I	28	4246	34	0	0	0	11	1	0.00	0.18	0.02	
1J	28	4246	40	0	0	0	9	1	0.01	0.18	0.02	
1K	28	4246	34	-0	0	-0	11	1	0.00	0.18	0.02	
1L	28	4246	40	-0	0	-0	9	1	0.01	0.18	0.02	
1M	28	5164	34	0	0	0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1N	28	5164	40	0	0	0	9	1	0.01	0.22	0.02	
1O	28	5164	34	-0	0	-0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1P	28	5164	40	-0	0	-0	9	1	0.01	0.22	0.02	
2	28	6982	54	0	0	0	15	1	0.01	0.29	0.03	
1A	56	3634	27	0	0	0	24	1	0.00	0.15	0.05	
1B	56	3634	42	0	0	0	16	1	0.01	0.15	0.03	
1C	56	3634	27	-0	0	-0	24	1	0.00	0.15	0.05	
1D	56	3634	42	-0	0	-0	16	1	0.01	0.15	0.03	
1E	56	5776	27	0	0	0	24	1	0.00	0.24	0.05	
1F	56	5776	42	0	0	0	16	1	0.01	0.24	0.03	
1G	56	5776	27	-0	0	-0	24	1	0.00	0.24	0.05	
1H	56	5776	42	-0	0	-0	16	1	0.01	0.24	0.03	
1I	56	4246	32	0	0	0	22	1	0.00	0.18	0.04	
1J	56	4246	38	0	0	0	18	1	0.01	0.18	0.04	
1K	56	4246	32	-0	0	-0	22	1	0.00	0.18	0.04	
1L	56	4246	38	-0	0	-0	18	1	0.01	0.18	0.04	
1M	56	5164	32	0	0	0	22	1	0.00	0.22	0.04	
1N	56	5164	38	0	0	0	18	1	0.01	0.22	0.04	
1O	56	5164	32	-0	0	-0	22	1	0.00	0.22	0.04	
1P	56	5164	38	-0	0	-0	18	1	0.01	0.22	0.04	
2	56	6982	52	0	0	-0	30	1	0.01	0.29	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----
	daN	daN*m	daN*m										
1A	0	2805	26	1	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01		
1B	0	2805	38	1	0	0	-4	1	0.01	0.12	0.01		
1C	0	2805	26	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01		
1D	0	2805	38	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.12	0.01		
1E	0	4671	26	1	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.01		
1F	0	4671	38	1	0	0	-4	1	0.01	0.20	0.01		
1G	0	4671	26	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.01		
1H	0	4671	38	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.20	0.01		

ASTA NUM. 110 NI 87 NF 89 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

1I	0	3326	30	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01
1J	0	3326	34	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01
1K	0	3326	30	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01
1L	0	3326	34	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01
1M	0	4150	30	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01
1N	0	4150	34	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01
1O	0	4150	30	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01
1P	0	4150	34	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01
2	0	5547	47	0	0	0	-5	1	0.01	0.23	0.01
1A	28	2805	24	1	0	0	4	1	0.00	0.12	0.01
1B	28	2805	36	1	0	0	7	1	0.01	0.12	0.01
1C	28	2805	24	-1	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.01
1D	28	2805	36	-1	0	-0	7	1	0.01	0.12	0.01
1E	28	4671	24	1	0	0	4	1	0.00	0.20	0.01
1F	28	4671	36	1	0	0	7	1	0.01	0.20	0.01
1G	28	4671	24	-1	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.01
1H	28	4671	36	-1	0	-0	7	1	0.01	0.20	0.01
1I	28	3326	28	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.01
1J	28	3326	32	0	0	0	6	1	0.00	0.14	0.01
1K	28	3326	28	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.01
1L	28	3326	32	-0	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.01
1M	28	4150	28	0	0	0	5	1	0.00	0.17	0.01
1N	28	4150	32	0	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01
1O	28	4150	28	-0	0	-0	5	1	0.00	0.17	0.01
1P	28	4150	32	-0	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01
2	28	5547	45	0	0	-0	8	1	0.01	0.23	0.02
1A	56	2805	22	1	0	0	11	1	0.00	0.12	0.02
1B	56	2805	34	1	0	0	17	1	0.00	0.12	0.03
1C	56	2805	22	-1	0	-0	11	1	0.00	0.12	0.02
1D	56	2805	34	-1	0	-0	17	1	0.00	0.12	0.03
1E	56	4671	22	1	0	0	11	1	0.00	0.20	0.02
1F	56	4671	34	1	0	0	17	1	0.00	0.20	0.03
1G	56	4671	22	-1	0	-0	11	1	0.00	0.20	0.02
1H	56	4671	34	-1	0	-0	17	1	0.00	0.20	0.03
1I	56	3326	26	0	0	0	12	1	0.00	0.14	0.02
1J	56	3326	30	0	0	0	15	1	0.00	0.14	0.03
1K	56	3326	26	-0	0	-0	12	1	0.00	0.14	0.02
1L	56	3326	30	-0	0	-0	15	1	0.00	0.14	0.03
1M	56	4150	26	0	0	0	12	1	0.00	0.17	0.02
1N	56	4150	30	0	0	0	15	1	0.00	0.17	0.03
1O	56	4150	26	-0	0	-0	12	1	0.00	0.17	0.02
1P	56	4150	30	-0	0	-0	15	1	0.00	0.17	0.03
2	56	5547	42	0	0	-0	20	1	0.01	0.23	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 111 NI 63 NF 17 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	706	-129	2	0	1	27	1	0.02	0.03	0.05	
1B	0	706	-115	2	0	1	24	1	0.02	0.03	0.05	
1C	0	706	-129	-2	0	-1	27	1	0.02	0.03	0.05	
1D	0	706	-115	-2	0	-1	24	1	0.02	0.03	0.05	
1E	0	1458	-129	2	0	1	27	1	0.02	0.06	0.05	
1F	0	1458	-115	2	0	1	24	1	0.02	0.06	0.05	
1G	0	1458	-129	-2	0	-1	27	1	0.02	0.06	0.05	
1H	0	1458	-115	-2	0	-1	24	1	0.02	0.06	0.05	
1I	0	-12	-130	2	0	0	28	1	0.02	0.00	0.06	
1J	0	-12	-113	2	0	0	23	1	0.02	0.00	0.05	
1K	0	-12	-130	-2	0	-0	28	1	0.02	0.00	0.06	
1L	0	-12	-113	-2	0	-0	23	1	0.02	0.00	0.05	
1M	0	2176	-130	2	0	0	28	1	0.02	0.09	0.06	
1N	0	2176	-113	2	0	0	23	1	0.02	0.09	0.05	
1O	0	2176	-130	-2	0	-0	28	1	0.02	0.09	0.06	
1P	0	2176	-113	-2	0	-0	23	1	0.02	0.09	0.05	
2	0	1608	-182	0	0	0	38	1	0.03	0.07	0.08	
1A	29	706	-131	2	0	-0	-10	1	0.02	0.03	0.02	
1B	29	706	-117	2	0	-0	-10	1	0.02	0.03	0.02	
1C	29	706	-131	-2	0	0	-10	1	0.02	0.03	0.02	
1D	29	706	-117	-2	0	0	-10	1	0.02	0.03	0.02	
1E	29	1458	-131	2	0	-0	-10	1	0.02	0.06	0.02	
1F	29	1458	-117	2	0	-0	-10	1	0.02	0.06	0.02	
1G	29	1458	-131	-2	0	0	-10	1	0.02	0.06	0.02	
1H	29	1458	-117	-2	0	0	-10	1	0.02	0.06	0.02	
1I	29	-12	-132	2	0	-0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1J	29	-12	-115	2	0	-0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1K	29	-12	-132	-2	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	
1L	29	-12	-115	-2	0	0	-10	1	0.02	0.00	0.02	

1M	29	2176	-132	2	0	-0	-10	1	0.02	0.09	0.02
1N	29	2176	-115	2	0	-0	-10	1	0.02	0.09	0.02
1O	29	2176	-132	-2	0	0	-10	1	0.02	0.09	0.02
1P	29	2176	-115	-2	0	0	-10	1	0.02	0.09	0.02
2	29	1608	-184	0	0	0	-15	1	0.03	0.07	0.03
1A	58	706	-133	2	0	-1	-49	1	0.02	0.03	0.10
1B	58	706	-119	2	0	-1	-44	1	0.02	0.03	0.09
1C	58	706	-133	-2	0	1	-49	1	0.02	0.03	0.10
1D	58	706	-119	-2	0	1	-44	1	0.02	0.03	0.09
1E	58	1458	-133	2	0	-1	-49	1	0.02	0.06	0.10
1F	58	1458	-119	2	0	-1	-44	1	0.02	0.06	0.09
1G	58	1458	-133	-2	0	1	-49	1	0.02	0.06	0.10
1H	58	1458	-119	-2	0	1	-44	1	0.02	0.06	0.09
1I	58	-12	-134	2	0	-1	-49	1	0.02	0.00	0.10
1J	58	-12	-117	2	0	-1	-44	1	0.02	0.00	0.09
1K	58	-12	-134	-2	0	1	-49	1	0.02	0.00	0.10
1L	58	-12	-117	-2	0	1	-44	1	0.02	0.00	0.09
1M	58	2176	-134	2	0	-1	-49	1	0.02	0.09	0.10
1N	58	2176	-117	2	0	-1	-44	1	0.02	0.09	0.09
1O	58	2176	-134	-2	0	1	-49	1	0.02	0.09	0.10
1P	58	2176	-117	-2	0	1	-44	1	0.02	0.09	0.09
2	58	1608	-187	0	0	-0	-69	1	0.03	0.07	0.14

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1I	-12	-1	-49	1	0.9785	0.9998	0.9998	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=' 25
1J	-12	-1	-44	1	0.9785	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'=' 25
1K	-12	1	-49	1	0.9785	0.9998	0.9998	--	--	0.00	--	0.10	Snell. 'zx'=' 25
1L	-12	1	-44	1	0.9785	0.9998	0.9999	--	--	0.00	--	0.09	Snell. 'zx'=' 25

ASTA NUM. 112 NI 65 NF 63 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		----- daN	----- daN	----- daN	----- daN*m	----- daN*m	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN	----- daN	
1A	0	2212	-13	1	0	0	13	1	0.00	0.09	0.03	
1B	0	2212	-9	1	0	0	11	1	0.00	0.09	0.02	
1C	0	2212	-13	-1	0	-0	13	1	0.00	0.09	0.03	
1D	0	2212	-9	-1	0	-0	11	1	0.00	0.09	0.02	
1E	0	2996	-13	1	0	0	13	1	0.00	0.13	0.03	
1F	0	2996	-9	1	0	0	11	1	0.00	0.13	0.02	
1G	0	2996	-13	-1	0	-0	13	1	0.00	0.13	0.03	
1H	0	2996	-9	-1	0	-0	11	1	0.00	0.13	0.02	
1I	0	1671	-14	0	0	0	13	1	0.00	0.07	0.03	
1J	0	1671	-8	0	0	0	11	1	0.00	0.07	0.02	
1K	0	1671	-14	-0	0	-0	13	1	0.00	0.07	0.03	
1L	0	1671	-8	-0	0	-0	11	1	0.00	0.07	0.02	
1M	0	3537	-14	0	0	0	13	1	0.00	0.15	0.03	
1N	0	3537	-8	0	0	0	11	1	0.00	0.15	0.02	
1O	0	3537	-14	-0	0	-0	13	1	0.00	0.15	0.03	
1P	0	3537	-8	-0	0	-0	11	1	0.00	0.15	0.02	
2	0	3874	-17	0	0	0	18	1	0.00	0.16	0.03	
1A	28	2212	-15	1	0	0	8	1	0.00	0.09	0.02	
1B	28	2212	-11	1	0	0	8	1	0.00	0.09	0.02	
1C	28	2212	-15	-1	0	-0	8	1	0.00	0.09	0.02	
1D	28	2212	-11	-1	0	-0	8	1	0.00	0.09	0.02	
1E	28	2996	-15	1	0	0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1F	28	2996	-11	1	0	0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1G	28	2996	-15	-1	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1H	28	2996	-11	-1	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02	
1I	28	1671	-16	0	0	0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1J	28	1671	-10	0	0	0	7	1	0.00	0.07	0.01	
1K	28	1671	-16	-0	0	-0	10	1	0.00	0.07	0.02	
1L	28	1671	-10	-0	0	-0	7	1	0.00	0.07	0.01	
1M	28	3537	-16	0	0	0	10	1	0.00	0.15	0.02	
1N	28	3537	-10	0	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1O	28	3537	-16	-0	0	-0	10	1	0.00	0.15	0.02	
1P	28	3537	-10	-0	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01	
2	28	3874	-19	0	0	0	12	1	0.00	0.16	0.02	
1A	56	2212	-17	1	0	-0	4	1	0.00	0.09	0.01	
1B	56	2212	-13	1	0	-0	5	1	0.00	0.09	0.01	
1C	56	2212	-17	-1	0	0	4	1	0.00	0.09	0.01	
1D	56	2212	-13	-1	0	0	5	1	0.00	0.09	0.01	
1E	56	2996	-17	1	0	-0	4	1	0.00	0.13	0.01	
1F	56	2996	-13	1	0	-0	5	1	0.00	0.13	0.01	
1G	56	2996	-17	-1	0	0	4	1	0.00	0.13	0.01	
1H	56	2996	-13	-1	0	0	5	1	0.00	0.13	0.01	
1I	56	1671	-18	0	0	0	7	1	0.00	0.07	0.01	
1J	56	1671	-12	0	0	0	2	1	0.00	0.07	0.00	
1K	56	1671	-18	-0	0	-0	7	1	0.00	0.07	0.01	
1L	56	1671	-12	-0	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.00	

1M	56	3537	-18	0	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01
1N	56	3537	-12	0	0	0	2	1	0.00	0.15	0.00
1O	56	3537	-18	-0	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01
1P	56	3537	-12	-0	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.00
2	56	3874	-22	0	0	-0	7	1	0.00	0.16	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 113 NI 67 NF 65 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	2894	-18	0	0	0	12	1	0.00	0.12	0.02	
1B	0	2894	-15	0	0	0	11	1	0.00	0.12	0.02	
1C	0	2894	-18	-0	0	-0	12	1	0.00	0.12	0.02	
1D	0	2894	-15	-0	0	-0	11	1	0.00	0.12	0.02	
1E	0	3632	-18	0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1F	0	3632	-15	0	0	0	11	1	0.00	0.15	0.02	
1G	0	3632	-18	-0	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1H	0	3632	-15	-0	0	-0	11	1	0.00	0.15	0.02	
1I	0	2509	-19	0	0	0	12	1	0.00	0.10	0.02	
1J	0	2509	-15	0	0	0	11	1	0.00	0.10	0.02	
1K	0	2509	-19	-0	0	-0	12	1	0.00	0.10	0.02	
1L	0	2509	-15	-0	0	-0	11	1	0.00	0.10	0.02	
1M	0	4017	-19	0	0	0	12	1	0.00	0.17	0.02	
1N	0	4017	-15	0	0	0	11	1	0.00	0.17	0.02	
1O	0	4017	-19	-0	0	-0	12	1	0.00	0.17	0.02	
1P	0	4017	-15	-0	0	-0	11	1	0.00	0.17	0.02	
2	0	4854	-25	0	0	0	17	1	0.00	0.20	0.03	
1A	28	2894	-20	0	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1B	28	2894	-17	0	0	0	6	1	0.00	0.12	0.01	
1C	28	2894	-20	-0	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1D	28	2894	-17	-0	0	-0	6	1	0.00	0.12	0.01	
1E	28	3632	-20	0	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1F	28	3632	-17	0	0	0	6	1	0.00	0.15	0.01	
1G	28	3632	-20	-0	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1H	28	3632	-17	-0	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.01	
1I	28	2509	-21	0	0	0	8	1	0.00	0.10	0.02	
1J	28	2509	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.10	0.01	
1K	28	2509	-21	-0	0	-0	8	1	0.00	0.10	0.02	
1L	28	2509	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.10	0.01	
1M	28	4017	-21	0	0	0	8	1	0.00	0.17	0.02	
1N	28	4017	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.17	0.01	
1O	28	4017	-21	-0	0	-0	8	1	0.00	0.17	0.02	
1P	28	4017	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.17	0.01	
2	28	4854	-28	0	0	0	10	1	0.00	0.20	0.02	
1A	56	2894	-22	0	0	0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1B	56	2894	-19	0	0	0	2	1	0.00	0.12	0.00	
1C	56	2894	-22	-0	0	-0	1	1	0.00	0.12	0.00	
1D	56	2894	-19	-0	0	-0	2	1	0.00	0.12	0.00	
1E	56	3632	-22	0	0	0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1F	56	3632	-19	0	0	0	2	1	0.00	0.15	0.00	
1G	56	3632	-22	-0	0	-0	1	1	0.00	0.15	0.00	
1H	56	3632	-19	-0	0	-0	2	1	0.00	0.15	0.00	
1I	56	2509	-23	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1J	56	2509	-19	0	0	0	-0	1	0.00	0.10	0.00	
1K	56	2509	-23	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01	
1L	56	2509	-19	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.10	0.00	
1M	56	4017	-23	0	0	0	3	1	0.00	0.17	0.01	
1N	56	4017	-19	0	0	0	-0	1	0.00	0.17	0.00	
1O	56	4017	-23	-0	0	-0	3	1	0.00	0.17	0.01	
1P	56	4017	-19	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.17	0.00	
2	56	4854	-30	0	0	-0	2	1	0.00	0.20	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 114 NI 69 NF 67 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							

1A	0	2781	-0	1	0	0	8	1	0.00	0.12	0.02	
1B	0	2781	2	1	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1C	0	2781	-0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.12	0.02	
1D	0	2781	2	-0	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1E	0	3381	-0	1	0	0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1F	0	3381	2	1	0	0	7	1	0.00	0.14	0.01	
1G	0	3381	-0	-0	0	-0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1H	0	3381	2	-0	0	-0	7	1	0.00	0.14	0.01	
1I	0	2545	-2	0	0	0	8	1	0.00	0.11	0.02	
1J	0	2545	4	0	0	0	7	1	0.00	0.11	0.01	
1K	0	2545	-2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.11	0.02	
1L	0	2545	4	-0	0	-0	7	1	0.00	0.11	0.01	
1M	0	3617	-2	0	0	0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1N	0	3617	4	0	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1O	0	3617	-2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1P	0	3617	4	-0	0	-0	7	1	0.00	0.15	0.01	
2	0	4586	1	0	0	0	11	1	0.00	0.19	0.02	
1A	28	2781	-2	1	0	0	8	1	0.00	0.12	0.02	
1B	28	2781	-0	1	0	0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1C	28	2781	-2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.12	0.02	
1D	28	2781	-0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.12	0.01	
1E	28	3381	-2	1	0	0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1F	28	3381	-0	1	0	0	7	1	0.00	0.14	0.01	
1G	28	3381	-2	-0	0	-0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1H	28	3381	-0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.14	0.01	
1I	28	2545	-4	0	0	-0	8	1	0.00	0.11	0.02	
1J	28	2545	2	0	0	-0	6	1	0.00	0.11	0.01	
1K	28	2545	-4	-0	0	0	8	1	0.00	0.11	0.02	
1L	28	2545	2	-0	0	0	6	1	0.00	0.11	0.01	
1M	28	3617	-4	0	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1N	28	3617	2	0	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.01	
1O	28	3617	-4	-0	0	0	8	1	0.00	0.15	0.02	
1P	28	3617	2	-0	0	0	6	1	0.00	0.15	0.01	
2	28	4586	-2	0	0	0	11	1	0.00	0.19	0.02	
1A	56	2781	-4	1	0	-0	8	1	0.00	0.12	0.02	
1B	56	2781	-2	1	0	-0	6	1	0.00	0.12	0.01	
1C	56	2781	-4	-0	0	0	8	1	0.00	0.12	0.02	
1D	56	2781	-2	-0	0	0	6	1	0.00	0.12	0.01	
1E	56	3381	-4	1	0	-0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1F	56	3381	-2	1	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.01	
1G	56	3381	-4	-0	0	0	8	1	0.00	0.14	0.02	
1H	56	3381	-2	-0	0	0	6	1	0.00	0.14	0.01	
1I	56	2545	-6	0	0	-0	9	1	0.00	0.11	0.02	
1J	56	2545	-0	0	0	-0	5	1	0.00	0.11	0.01	
1K	56	2545	-6	-0	0	0	9	1	0.00	0.11	0.02	
1L	56	2545	-0	-0	0	0	5	1	0.00	0.11	0.01	
1M	56	3617	-6	0	0	-0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1N	56	3617	-0	0	0	-0	5	1	0.00	0.15	0.01	
1O	56	3617	-6	-0	0	0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1P	56	3617	-0	-0	0	0	5	1	0.00	0.15	0.01	
2	56	4586	-4	0	0	-0	10	1	0.00	0.19	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----											
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 115 NI 71 NF 69 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----	-----	-----	
	cm	daN			daN*m							

1A	0	1874	20	1	0	0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1B	0	1874	24	1	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1C	0	1874	20	-1	0	-0	0	1	0.00	0.08	0.00	
1D	0	1874	24	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1E	0	2250	20	1	0	0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1F	0	2250	24	1	0	0	-1	1	0.00	0.09	0.00	
1G	0	2250	20	-1	0	-0	0	1	0.00	0.09	0.00	
1H	0	2250	24	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.09	0.00	
1I	0	1797	17	0	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1J	0	1797	27	0	0	0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1K	0	1797	17	-0	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1L	0	1797	27	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.08	0.00	
1M	0	2327	17	0	0	0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1N	0	2327	27	0	0	0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
1O	0	2327	17	-0	0	-0	1	1	0.00	0.10	0.00	
1P	0	2327	27	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.10	0.00	
2	0	3071	32	0	0	0	-0	1	0.00	0.13	0.00	

1A	28	1874	18	1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01
1B	28	1874	22	1	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01
1C	28	1874	18	-1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01
1D	28	1874	22	-1	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01
1E	28	2250	18	1	0	-0	5	1	0.00	0.09	0.01
1F	28	2250	22	1	0	-0	6	1	0.00	0.09	0.01
1G	28	2250	18	-1	0	0	5	1	0.00	0.09	0.01
1H	28	2250	22	-1	0	0	6	1	0.00	0.09	0.01
1I	28	1797	15	0	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01
1J	28	1797	25	0	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01
1K	28	1797	15	-0	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01
1L	28	1797	25	-0	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01
1M	28	2327	15	0	0	-0	5	1	0.00	0.10	0.01
1N	28	2327	25	0	0	-0	6	1	0.00	0.10	0.01
1O	28	2327	15	-0	0	0	5	1	0.00	0.10	0.01
1P	28	2327	25	-0	0	0	6	1	0.00	0.10	0.01
2	28	3071	30	0	0	-0	8	1	0.00	0.13	0.02

1A	56	1874	16	1	0	-0	10	1	0.00	0.08	0.02
1B	56	1874	20	1	0	-0	12	1	0.00	0.08	0.02
1C	56	1874	16	-1	0	0	10	1	0.00	0.08	0.02
1D	56	1874	20	-1	0	0	12	1	0.00	0.08	0.02
1E	56	2250	16	1	0	-0	10	1	0.00	0.09	0.02
1F	56	2250	20	1	0	-0	12	1	0.00	0.09	0.02
1G	56	2250	16	-1	0	0	10	1	0.00	0.09	0.02
1H	56	2250	20	-1	0	0	12	1	0.00	0.09	0.02
1I	56	1797	13	0	0	-0	9	1	0.00	0.08	0.02
1J	56	1797	23	0	0	-0	13	1	0.00	0.08	0.03
1K	56	1797	13	-0	0	0	9	1	0.00	0.08	0.02
1L	56	1797	23	-0	0	0	13	1	0.00	0.08	0.03
1M	56	2327	13	0	0	-0	9	1	0.00	0.10	0.02
1N	56	2327	23	0	0	-0	13	1	0.00	0.10	0.03
1O	56	2327	13	-0	0	0	9	1	0.00	0.10	0.02
1P	56	2327	23	-0	0	0	13	1	0.00	0.10	0.03
2	56	3071	27	0	0	-0	16	1	0.00	0.13	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 116 NI 74 NF 73 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	-2452	162	3	0	2	-60	1	0.02	0.10	0.12	
1B	0	-2452	175	3	0	2	-65	1	0.03	0.10	0.13	
1C	0	-2452	162	-3	0	-2	-60	1	0.02	0.10	0.12	
1D	0	-2452	175	-3	0	-2	-65	1	0.03	0.10	0.13	
1E	0	-2148	162	3	0	2	-60	1	0.02	0.09	0.12	
1F	0	-2148	175	3	0	2	-65	1	0.03	0.09	0.13	
1G	0	-2148	162	-3	0	-2	-60	1	0.02	0.09	0.12	
1H	0	-2148	175	-3	0	-2	-65	1	0.03	0.09	0.13	
1I	0	-2756	150	2	0	1	-55	1	0.02	0.12	0.11	
1J	0	-2756	187	2	0	1	-69	1	0.03	0.12	0.14	
1K	0	-2756	150	-2	0	-1	-55	1	0.02	0.12	0.11	
1L	0	-2756	187	-2	0	-1	-69	1	0.03	0.12	0.14	
1M	0	-1844	150	2	0	1	-55	1	0.02	0.08	0.11	
1N	0	-1844	187	2	0	1	-69	1	0.03	0.08	0.14	
1O	0	-1844	150	-2	0	-1	-55	1	0.02	0.08	0.11	
1P	0	-1844	187	-2	0	-1	-69	1	0.03	0.08	0.14	
2	0	-3415	250	-0	0	-0	-93	1	0.04	0.14	0.18	

1A	28	-2452	160	3	0	1	-15	1	0.02	0.10	0.03	
1B	28	-2452	173	3	0	1	-16	1	0.03	0.10	0.03	
1C	28	-2452	160	-3	0	-1	-15	1	0.02	0.10	0.03	
1D	28	-2452	173	-3	0	-1	-16	1	0.03	0.10	0.03	
1E	28	-2148	160	3	0	1	-15	1	0.02	0.09	0.03	
1F	28	-2148	173	3	0	1	-16	1	0.03	0.09	0.03	
1G	28	-2148	160	-3	0	-1	-15	1	0.02	0.09	0.03	
1H	28	-2148	173	-3	0	-1	-16	1	0.03	0.09	0.03	
1I	28	-2756	148	2	0	0	-14	1	0.02	0.12	0.03	
1J	28	-2756	185	2	0	0	-17	1	0.03	0.12	0.03	
1K	28	-2756	148	-2	0	-1	-14	1	0.02	0.12	0.03	
1L	28	-2756	185	-2	0	-1	-17	1	0.03	0.12	0.03	
1M	28	-1844	148	2	0	0	-14	1	0.02	0.08	0.03	
1N	28	-1844	185	2	0	0	-17	1	0.03	0.08	0.03	
1O	28	-1844	148	-2	0	-1	-14	1	0.02	0.08	0.03	
1P	28	-1844	185	-2	0	-1	-17	1	0.03	0.08	0.03	
2	28	-3415	248	-0	0	-0	-23	1	0.04	0.14	0.05	

1A	56	-2452	158	3	0	-0	30	1	0.02	0.10	0.06	
1B	56	-2452	171	3	0	-0	32	1	0.02	0.10	0.06	
1C	56	-2452	158	-3	0	0	30	1	0.02	0.10	0.06	

1D	56	-2452	171	-3	0	0	32	1	0.02	0.10	0.06	
1E	56	-2148	158	3	0	-0	30	1	0.02	0.09	0.06	
1F	56	-2148	171	3	0	-0	32	1	0.02	0.09	0.06	
1G	56	-2148	158	-3	0	0	30	1	0.02	0.09	0.06	
1H	56	-2148	171	-3	0	0	32	1	0.02	0.09	0.06	
1I	56	-2756	146	2	0	-0	28	1	0.02	0.12	0.05	
1J	56	-2756	183	2	0	-0	34	1	0.03	0.12	0.07	
1K	56	-2756	146	-2	0	0	28	1	0.02	0.12	0.05	
1L	56	-2756	183	-2	0	0	34	1	0.03	0.12	0.07	
1M	56	-1844	146	2	0	-0	28	1	0.02	0.08	0.05	
1N	56	-1844	183	2	0	-0	34	1	0.03	0.08	0.07	
1O	56	-1844	146	-2	0	0	28	1	0.02	0.08	0.05	
1P	56	-1844	183	-2	0	0	34	1	0.03	0.08	0.07	
2	56	-3415	245	-0	0	-0	46	1	0.04	0.14	0.09	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2452	2	-60	1	0.9812	0.9872	0.9718	--	--	0.10	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1B	-2452	2	-65	1	0.9812	0.9872	0.9718	--	--	0.10	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1C	-2452	-2	-60	1	0.9812	0.9873	0.9718	--	--	0.10	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1D	-2452	-2	-65	1	0.9812	0.9873	0.9718	--	--	0.10	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1E	-2148	2	-60	1	0.9812	0.9888	0.9753	--	--	0.09	--	0.21	Snell. 'zx'= 24
1F	-2148	2	-65	1	0.9812	0.9888	0.9753	--	--	0.09	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1G	-2148	-2	-60	1	0.9812	0.9889	0.9753	--	--	0.09	--	0.21	Snell. 'zx'= 24
1H	-2148	-2	-65	1	0.9812	0.9889	0.9753	--	--	0.09	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1I	-2756	1	-55	1	0.9812	0.9874	0.9682	--	--	0.12	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1J	-2756	1	-69	1	0.9812	0.9874	0.9684	--	--	0.12	--	0.25	Snell. 'zx'= 24
1K	-2756	-1	-55	1	0.9812	0.9875	0.9682	--	--	0.12	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1L	-2756	-1	-69	1	0.9812	0.9875	0.9684	--	--	0.12	--	0.25	Snell. 'zx'= 24
1M	-1844	1	-55	1	0.9812	0.9915	0.9787	--	--	0.08	--	0.19	Snell. 'zx'= 24
1N	-1844	1	-69	1	0.9812	0.9915	0.9788	--	--	0.08	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1O	-1844	-1	-55	1	0.9812	0.9917	0.9787	--	--	0.08	--	0.19	Snell. 'zx'= 24
1P	-1844	-1	-69	1	0.9812	0.9917	0.9788	--	--	0.08	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
2	-3415	-0	-93	1	0.9812	1.1296	0.9606	--	--	0.15	--	0.32	Snell. 'zx'= 24

ASTA NUM. 117 NI 73 NF 71 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	52	10	1	0	0	6	1	0.00	0.00	0.01	
1B	0	52	15	1	0	0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1C	0	52	10	-1	0	-0	6	1	0.00	0.00	0.01	
1D	0	52	15	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1E	0	247	10	1	0	0	6	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	247	15	1	0	0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	247	10	-1	0	-0	6	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	247	15	-1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	34	8	1	0	0	6	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	34	17	1	0	0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	34	8	-1	0	-0	6	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	34	17	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	265	8	1	0	0	6	1	0.00	0.01	0.01	
1N	0	265	17	1	0	0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	265	8	-1	0	-0	6	1	0.00	0.01	0.01	
1P	0	265	17	-1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01	
2	0	227	18	0	0	-0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1A	28	52	8	1	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1B	28	52	13	1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02	
1C	28	52	8	-1	0	-0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1D	28	52	13	-1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02	
1E	28	247	8	1	0	0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1F	28	247	13	1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1G	28	247	8	-1	0	-0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1H	28	247	13	-1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1I	28	34	6	1	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1J	28	34	15	1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02	
1K	28	34	6	-1	0	-0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1L	28	34	15	-1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02	
1M	28	265	6	1	0	0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1N	28	265	15	1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1O	28	265	6	-1	0	-0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1P	28	265	15	-1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02	
2	28	227	15	0	0	-0	12	1	0.00	0.01	0.02	
1A	56	52	6	1	0	-0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1B	56	52	11	1	0	-0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1C	56	52	6	-1	0	0	10	1	0.00	0.00	0.02	
1D	56	52	11	-1	0	0	12	1	0.00	0.00	0.02	
1E	56	247	6	1	0	-0	10	1	0.00	0.01	0.02	
1F	56	247	11	1	0	-0	12	1	0.00	0.01	0.02	
1G	56	247	6	-1	0	0	10	1	0.00	0.01	0.02	
1H	56	247	11	-1	0	0	12	1	0.00	0.01	0.02	

1I	56	34	4	1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02
1J	56	34	13	1	0	-0	13	1	0.00	0.00	0.03
1K	56	34	4	-1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1L	56	34	13	-1	0	0	13	1	0.00	0.00	0.03
1M	56	265	4	1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1N	56	265	13	1	0	-0	13	1	0.00	0.01	0.03
1O	56	265	4	-1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1P	56	265	13	-1	0	0	13	1	0.00	0.01	0.03
2	56	227	13	0	0	-0	16	1	0.00	0.01	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 118 NI 14 NF 51 Lungh. 57.8 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						

1A	0	-1671	87	5	0	3	-33	1	0.01	0.07	0.07
1B	0	-1671	122	5	0	3	-47	1	0.02	0.07	0.09
1C	0	-1671	87	-4	0	-2	-33	1	0.01	0.07	0.07
1D	0	-1671	122	-4	0	-2	-47	1	0.02	0.07	0.09
1E	0	-1467	87	5	0	3	-33	1	0.01	0.06	0.07
1F	0	-1467	122	5	0	3	-47	1	0.02	0.06	0.09
1G	0	-1467	87	-4	0	-2	-33	1	0.01	0.06	0.07
1H	0	-1467	122	-4	0	-2	-47	1	0.02	0.06	0.09
1I	0	-1821	60	2	0	1	-22	1	0.01	0.08	0.04
1J	0	-1821	148	2	0	1	-59	1	0.02	0.08	0.12
1K	0	-1821	60	-1	0	-1	-22	1	0.01	0.08	0.04
1L	0	-1821	148	-1	0	-1	-59	1	0.02	0.08	0.12
1M	0	-1317	60	2	0	1	-22	1	0.01	0.06	0.04
1N	0	-1317	148	2	0	1	-59	1	0.02	0.06	0.12
1O	0	-1317	60	-1	0	-1	-22	1	0.01	0.06	0.04
1P	0	-1317	148	-1	0	-1	-59	1	0.02	0.06	0.12
2	0	-2338	155	1	0	0	-60	1	0.02	0.10	0.12

1A	29	-1671	85	5	0	1	-8	1	0.01	0.07	0.02
1B	29	-1671	120	5	0	1	-12	1	0.02	0.07	0.02
1C	29	-1671	85	-4	0	-1	-8	1	0.01	0.07	0.02
1D	29	-1671	120	-4	0	-1	-12	1	0.02	0.07	0.02
1E	29	-1467	85	5	0	1	-8	1	0.01	0.06	0.02
1F	29	-1467	120	5	0	1	-12	1	0.02	0.06	0.02
1G	29	-1467	85	-4	0	-1	-8	1	0.01	0.06	0.02
1H	29	-1467	120	-4	0	-1	-12	1	0.02	0.06	0.02
1I	29	-1821	58	2	0	1	-4	1	0.01	0.08	0.01
1J	29	-1821	146	2	0	1	-16	1	0.02	0.08	0.03
1K	29	-1821	58	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.08	0.01
1L	29	-1821	146	-1	0	-0	-16	1	0.02	0.08	0.03
1M	29	-1317	58	2	0	1	-4	1	0.01	0.06	0.01
1N	29	-1317	146	2	0	1	-16	1	0.02	0.06	0.03
1O	29	-1317	58	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.06	0.01
1P	29	-1317	146	-1	0	-0	-16	1	0.02	0.06	0.03
2	29	-2338	152	1	0	0	-15	1	0.02	0.10	0.03

1A	58	-1671	83	5	0	-0	16	1	0.01	0.07	0.03
1B	58	-1671	118	5	0	-0	22	1	0.02	0.07	0.04
1C	58	-1671	83	-4	0	0	16	1	0.01	0.07	0.03
1D	58	-1671	118	-4	0	0	22	1	0.02	0.07	0.04
1E	58	-1467	83	5	0	-0	16	1	0.01	0.06	0.03
1F	58	-1467	118	5	0	-0	22	1	0.02	0.06	0.04
1G	58	-1467	83	-4	0	0	16	1	0.01	0.06	0.03
1H	58	-1467	118	-4	0	0	22	1	0.02	0.06	0.04
1I	58	-1821	56	2	0	-0	12	1	0.01	0.08	0.02
1J	58	-1821	144	2	0	-0	26	1	0.02	0.08	0.05
1K	58	-1821	56	-1	0	0	12	1	0.01	0.08	0.02
1L	58	-1821	144	-1	0	0	26	1	0.02	0.08	0.05
1M	58	-1317	56	2	0	-0	12	1	0.01	0.06	0.02
1N	58	-1317	144	2	0	-0	26	1	0.02	0.06	0.05
1O	58	-1317	56	-1	0	0	12	1	0.01	0.06	0.02
1P	58	-1317	144	-1	0	0	26	1	0.02	0.06	0.05
2	58	-2338	149	1	0	0	28	1	0.02	0.10	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN		daN*m										

1A	-1671	3	-33	1	0.9790	0.9937	0.9809	--	--	0.07	--	0.14	Snell. 'zx'=' 25
1B	-1671	3	-47	1	0.9790	0.9937	0.9815	--	--	0.07	--	0.17	Snell. 'zx'=' 25
1C	-1671	-2	-33	1	0.9790	0.9922	0.9809	--	--	0.07	--	0.14	Snell. 'zx'=' 25

1D	-1671	-2	-47	1	0.9790	0.9922	0.9815	--	--	0.07	--	0.17	Snell.	'zx'='	25
1E	-1467	3	-33	1	0.9790	0.9945	0.9832	--	--	0.06	--	0.13	Snell.	'zx'='	25
1F	-1467	3	-47	1	0.9790	0.9945	0.9838	--	--	0.06	--	0.16	Snell.	'zx'='	25
1G	-1467	-2	-33	1	0.9790	0.9931	0.9832	--	--	0.06	--	0.13	Snell.	'zx'='	25
1H	-1467	-2	-47	1	0.9790	0.9931	0.9838	--	--	0.06	--	0.16	Snell.	'zx'='	25
1I	-1821	1	-22	1	0.9790	0.9937	0.9770	--	--	0.08	--	0.12	Snell.	'zx'='	25
1J	-1821	1	-59	1	0.9790	0.9937	0.9805	--	--	0.08	--	0.19	Snell.	'zx'='	25
1K	-1821	-1	-22	1	0.9790	0.9883	0.9770	--	--	0.08	--	0.12	Snell.	'zx'='	25
1L	-1821	-1	-59	1	0.9790	0.9883	0.9805	--	--	0.08	--	0.19	Snell.	'zx'='	25
1M	-1317	1	-22	1	0.9790	0.9954	0.9834	--	--	0.06	--	0.10	Snell.	'zx'='	25
1N	-1317	1	-59	1	0.9790	0.9954	0.9859	--	--	0.06	--	0.17	Snell.	'zx'='	25
1O	-1317	-1	-22	1	0.9790	0.9915	0.9834	--	--	0.06	--	0.10	Snell.	'zx'='	25
1P	-1317	-1	-59	1	0.9790	0.9915	0.9859	--	--	0.06	--	0.17	Snell.	'zx'='	25
2	-2338	0	-60	1	0.9790	0.9994	0.9737	--	--	0.10	--	0.22	Snell.	'zx'='	25

ASTA NUM. 119
NI 51
NF 53
Lungh.
56.0 cm
SEZ. 2 Rc
B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----			-----			-----	-----			
	cm	daN			daN*m							
1A	0	32	19	1	0	0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1B	0	32	23	1	0	0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1C	0	32	19	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.00	0.00	
1D	0	32	23	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.00	0.00	
1E	0	545	19	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1F	0	545	23	1	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1G	0	545	19	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1H	0	545	23	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1I	0	-305	20	1	0	0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1J	0	-305	23	1	0	0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	-305	20	-1	0	-0	0	1	0.00	0.01	0.00	
1L	0	-305	23	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	883	20	1	0	0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1N	0	883	23	1	0	0	-3	1	0.00	0.04	0.01	
1O	0	883	20	-1	0	-0	0	1	0.00	0.04	0.00	
1P	0	883	23	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.04	0.01	
2	0	426	31	0	0	0	-2	1	0.00	0.02	0.00	
1A	28	32	17	1	0	-0	6	1	0.00	0.00	0.01	
1B	28	32	21	1	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1C	28	32	17	-1	0	0	6	1	0.00	0.00	0.01	
1D	28	32	21	-1	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1E	28	545	17	1	0	-0	6	1	0.00	0.02	0.01	
1F	28	545	21	1	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1G	28	545	17	-1	0	0	6	1	0.00	0.02	0.01	
1H	28	545	21	-1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1I	28	-305	18	1	0	0	6	1	0.00	0.01	0.01	
1J	28	-305	21	1	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	28	-305	18	-1	0	0	6	1	0.00	0.01	0.01	
1L	28	-305	21	-1	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	28	883	18	1	0	0	6	1	0.00	0.04	0.01	
1N	28	883	21	1	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1O	28	883	18	-1	0	0	6	1	0.00	0.04	0.01	
1P	28	883	21	-1	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01	
2	28	426	29	0	0	0	7	1	0.00	0.02	0.01	
1A	56	32	15	1	0	-0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1B	56	32	19	1	0	-0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1C	56	32	15	-1	0	0	11	1	0.00	0.00	0.02	
1D	56	32	19	-1	0	0	8	1	0.00	0.00	0.02	
1E	56	545	15	1	0	-0	11	1	0.00	0.02	0.02	
1F	56	545	19	1	0	-0	8	1	0.00	0.02	0.02	
1G	56	545	15	-1	0	0	11	1	0.00	0.02	0.02	
1H	56	545	19	-1	0	0	8	1	0.00	0.02	0.02	
1I	56	-305	16	1	0	-0	12	1	0.00	0.01	0.02	
1J	56	-305	19	1	0	-0	7	1	0.00	0.01	0.01	
1K	56	-305	16	-1	0	0	12	1	0.00	0.01	0.02	
1L	56	-305	19	-1	0	0	7	1	0.00	0.01	0.01	
1M	56	883	16	1	0	-0	12	1	0.00	0.04	0.02	
1N	56	883	19	1	0	-0	7	1	0.00	0.04	0.01	
1O	56	883	16	-1	0	0	12	1	0.00	0.04	0.02	
1P	56	883	19	-1	0	0	7	1	0.00	0.04	0.01	
2	56	426	26	0	0	-0	14	1	0.00	0.02	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota	
	--													
	daN		daN*m											
1I	-305	0	12	1	0.9812	0.9948	0.9992	--	--	0.01	--	0.04	Snell.	'zx'=' 24
1J	-305	0	7	1	0.9812	0.9948	0.9973	--	--	0.01	--	0.03	Snell.	'zx'=' 24
1K	-305	0	12	1	0.9812	0.9943	0.9992	--	--	0.01	--	0.04	Snell.	'zx'=' 24
1L	-305	0	7	1	0.9812	0.9943	0.9973	--	--	0.01	--	0.03	Snell.	'zx'=' 24

ASTA NUM. 120
NI 53
NF 55
Lungh.
56.0 cm
SEZ. 2 Rc
B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	876	17	1	0	0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1B	0	876	25	1	0	0	-2	1	0.00	0.04	0.00	
1C	0	876	17	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.04	0.00	
1D	0	876	25	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.04	0.00	
1E	0	1678	17	1	0	0	-1	1	0.00	0.07	0.00	
1F	0	1678	25	1	0	0	-2	1	0.00	0.07	0.00	
1G	0	1678	17	-1	0	-0	-1	1	0.00	0.07	0.00	
1H	0	1678	25	-1	0	-0	-2	1	0.00	0.07	0.00	
1I	0	403	13	1	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1J	0	403	29	1	0	0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	403	13	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.00	
1L	0	403	29	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.02	0.01	
1M	0	2151	13	1	0	0	-0	1	0.00	0.09	0.00	
1N	0	2151	29	1	0	0	-3	1	0.00	0.09	0.01	
1O	0	2151	13	-1	0	-0	-0	1	0.00	0.09	0.00	
1P	0	2151	29	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.09	0.01	
2	0	1897	31	0	0	-0	-2	1	0.00	0.08	0.00	
1A	28	876	15	1	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1B	28	876	23	1	0	-0	5	1	0.00	0.04	0.01	
1C	28	876	15	-1	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1D	28	876	23	-1	0	0	5	1	0.00	0.04	0.01	
1E	28	1678	15	1	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1F	28	1678	23	1	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.01	
1G	28	1678	15	-1	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01	
1H	28	1678	23	-1	0	0	5	1	0.00	0.07	0.01	
1I	28	403	11	1	0	-0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1J	28	403	27	1	0	-0	5	1	0.00	0.02	0.01	
1K	28	403	11	-1	0	0	3	1	0.00	0.02	0.01	
1L	28	403	27	-1	0	0	5	1	0.00	0.02	0.01	
1M	28	2151	11	1	0	-0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1N	28	2151	27	1	0	-0	5	1	0.00	0.09	0.01	
1O	28	2151	11	-1	0	0	3	1	0.00	0.09	0.01	
1P	28	2151	27	-1	0	0	5	1	0.00	0.09	0.01	
2	28	1897	28	0	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1A	56	876	13	1	0	-0	8	1	0.00	0.04	0.01	
1B	56	876	21	1	0	-0	11	1	0.00	0.04	0.02	
1C	56	876	13	-1	0	0	8	1	0.00	0.04	0.01	
1D	56	876	21	-1	0	0	11	1	0.00	0.04	0.02	
1E	56	1678	13	1	0	-0	8	1	0.00	0.07	0.01	
1F	56	1678	21	1	0	-0	11	1	0.00	0.07	0.02	
1G	56	1678	13	-1	0	0	8	1	0.00	0.07	0.01	
1H	56	1678	21	-1	0	0	11	1	0.00	0.07	0.02	
1I	56	403	9	1	0	-0	6	1	0.00	0.02	0.01	
1J	56	403	25	1	0	-0	12	1	0.00	0.02	0.02	
1K	56	403	9	-1	0	0	6	1	0.00	0.02	0.01	
1L	56	403	25	-1	0	0	12	1	0.00	0.02	0.02	
1M	56	2151	9	1	0	-0	6	1	0.00	0.09	0.01	
1N	56	2151	25	1	0	-0	12	1	0.00	0.09	0.02	
1O	56	2151	9	-1	0	0	6	1	0.00	0.09	0.01	
1P	56	2151	25	-1	0	0	12	1	0.00	0.09	0.02	
2	56	1897	26	0	0	-0	14	1	0.00	0.08	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

ASTA NUM. 121 NI 55 NF 57 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm		daN			daN*m						
1A	0	954	4	1	0	0	4	1	0.00	0.04	0.01	
1B	0	954	8	1	0	0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1C	0	954	4	-1	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.01	
1D	0	954	8	-1	0	-0	3	1	0.00	0.04	0.01	
1E	0	1898	4	1	0	0	4	1	0.00	0.08	0.01	
1F	0	1898	8	1	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1G	0	1898	4	-1	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.01	
1H	0	1898	8	-1	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01	
1I	0	357	0	0	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1J	0	357	11	0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1K	0	357	0	-0	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1L	0	357	11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01	
1M	0	2495	0	0	0	0	4	1	0.00	0.10	0.01	
1N	0	2495	11	0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01	

1O	0	2495	0	-0	0	-0	4	1	0.00	0.10	0.01
1P	0	2495	11	-0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01
2	0	2119	8	0	0	-0	6	1	0.00	0.09	0.01
1A	28	954	2	1	0	-0	6	1	0.00	0.04	0.01
1B	28	954	6	1	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.01
1C	28	954	2	-1	0	0	6	1	0.00	0.04	0.01
1D	28	954	6	-1	0	0	4	1	0.00	0.04	0.01
1E	28	1898	2	1	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01
1F	28	1898	6	1	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.01
1G	28	1898	2	-1	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01
1H	28	1898	6	-1	0	0	4	1	0.00	0.08	0.01
1I	28	357	-2	0	0	-0	7	1	0.00	0.01	0.01
1J	28	357	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1K	28	357	-2	-0	0	0	7	1	0.00	0.01	0.01
1L	28	357	9	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1M	28	2495	-2	0	0	-0	7	1	0.00	0.10	0.01
1N	28	2495	9	0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01
1O	28	2495	-2	-0	0	0	7	1	0.00	0.10	0.01
1P	28	2495	9	-0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01
2	28	2119	5	0	0	-0	8	1	0.00	0.09	0.02
1A	56	954	-0	1	0	-0	7	1	0.00	0.04	0.01
1B	56	954	4	1	0	-0	4	1	0.00	0.04	0.01
1C	56	954	-0	-1	0	0	7	1	0.00	0.04	0.01
1D	56	954	4	-1	0	0	4	1	0.00	0.04	0.01
1E	56	1898	-0	1	0	-0	7	1	0.00	0.08	0.01
1F	56	1898	4	1	0	-0	4	1	0.00	0.08	0.01
1G	56	1898	-0	-1	0	0	7	1	0.00	0.08	0.01
1H	56	1898	4	-1	0	0	4	1	0.00	0.08	0.01
1I	56	357	-4	0	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02
1J	56	357	7	0	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.01
1K	56	357	-4	-0	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02
1L	56	357	7	-0	0	0	3	1	0.00	0.01	0.01
1M	56	2495	-4	0	0	-0	9	1	0.00	0.10	0.02
1N	56	2495	7	0	0	-0	3	1	0.00	0.10	0.01
1O	56	2495	-4	-0	0	0	9	1	0.00	0.10	0.02
1P	56	2495	7	-0	0	0	3	1	0.00	0.10	0.01
2	56	2119	3	0	0	-0	9	1	0.00	0.09	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 122 NI 57 NF 59 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN	daN		daN*m							
1A	0	271	-17	1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1B	0	271	-13	1	0	0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1C	0	271	-17	-1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1D	0	271	-13	-1	0	-0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1E	0	1202	-17	1	0	0	9	1	0.00	0.05	0.02	
1F	0	1202	-13	1	0	0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1G	0	1202	-17	-1	0	-0	9	1	0.00	0.05	0.02	
1H	0	1202	-13	-1	0	-0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1I	0	-433	-20	0	0	0	9	1	0.00	0.02	0.02	
1J	0	-433	-11	0	0	0	7	1	0.00	0.02	0.01	
1K	0	-433	-20	-0	0	-0	9	1	0.00	0.02	0.02	
1L	0	-433	-11	-0	0	-0	7	1	0.00	0.02	0.01	
1M	0	1907	-20	0	0	0	9	1	0.00	0.08	0.02	
1N	0	1907	-11	0	0	0	7	1	0.00	0.08	0.01	
1O	0	1907	-20	-0	0	-0	9	1	0.00	0.08	0.02	
1P	0	1907	-11	-0	0	-0	7	1	0.00	0.08	0.01	
2	0	1095	-23	0	0	0	13	1	0.00	0.05	0.02	
1A	28	271	-19	1	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1B	28	271	-15	1	0	-0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1C	28	271	-19	-1	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1D	28	271	-15	-1	0	0	4	1	0.00	0.01	0.01	
1E	28	1202	-19	1	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1F	28	1202	-15	1	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1G	28	1202	-19	-1	0	0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1H	28	1202	-15	-1	0	0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1I	28	-433	-22	0	0	-0	6	1	0.00	0.02	0.01	
1J	28	-433	-13	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00	
1K	28	-433	-22	-0	0	0	6	1	0.00	0.02	0.01	
1L	28	-433	-13	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.00	
1M	28	1907	-22	0	0	-0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1N	28	1907	-13	0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.00	
1O	28	1907	-22	-0	0	0	6	1	0.00	0.08	0.01	
1P	28	1907	-13	-0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.00	
2	28	1095	-26	0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.01	

1A	56	271	-21	1	0	-0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1B	56	271	-17	1	0	-0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1C	56	271	-21	-1	0	0	-2	1	0.00	0.01	0.00
1D	56	271	-17	-1	0	0	-0	1	0.00	0.01	0.00
1E	56	1202	-21	1	0	-0	-2	1	0.00	0.05	0.00
1F	56	1202	-17	1	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.00
1G	56	1202	-21	-1	0	0	-2	1	0.00	0.05	0.00
1H	56	1202	-17	-1	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.00
1I	56	-433	-24	0	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.00
1J	56	-433	-15	0	0	-0	-4	1	0.00	0.02	0.01
1K	56	-433	-24	-0	0	0	2	1	0.00	0.02	0.00
1L	56	-433	-15	-0	0	0	-4	1	0.00	0.02	0.01
1M	56	1907	-24	0	0	-0	2	1	0.00	0.08	0.00
1N	56	1907	-15	0	0	-0	-4	1	0.00	0.08	0.01
1O	56	1907	-24	-0	0	0	2	1	0.00	0.08	0.00
1P	56	1907	-15	-0	0	0	-4	1	0.00	0.08	0.01
2	56	1095	-28	0	0	-0	-2	1	0.00	0.05	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1I	-433	-0	9	1	0.9812	0.9922	0.9998	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'=' 24
1J	-433	-0	7	1	0.9812	0.9922	0.9950	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=' 24
1K	-433	0	9	1	0.9812	0.9921	0.9998	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'=' 24
1L	-433	0	7	1	0.9812	0.9921	0.9950	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'=' 24

ASTA NUM. 123 NI 61 NF 74 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3378	-162	3	0	0	30	1	0.02	0.14	0.06	
1B	0	-3378	-151	3	0	0	27	1	0.02	0.14	0.05	
1C	0	-3378	-162	-3	0	-0	30	1	0.02	0.14	0.06	
1D	0	-3378	-151	-3	0	-0	27	1	0.02	0.14	0.05	
1E	0	-2564	-162	3	0	0	30	1	0.02	0.11	0.06	
1F	0	-2564	-151	3	0	0	27	1	0.02	0.11	0.05	
1G	0	-2564	-162	-3	0	-0	30	1	0.02	0.11	0.06	
1H	0	-2564	-151	-3	0	-0	27	1	0.02	0.11	0.05	
1I	0	-4143	-165	2	0	0	31	1	0.02	0.17	0.06	
1J	0	-4143	-148	2	0	0	26	1	0.02	0.17	0.05	
1K	0	-4143	-165	-2	0	-0	31	1	0.02	0.17	0.06	
1L	0	-4143	-148	-2	0	-0	26	1	0.02	0.17	0.05	
1M	0	-1799	-165	2	0	0	31	1	0.02	0.08	0.06	
1N	0	-1799	-148	2	0	0	26	1	0.02	0.08	0.05	
1O	0	-1799	-165	-2	0	-0	31	1	0.02	0.08	0.06	
1P	0	-1799	-148	-2	0	-0	26	1	0.02	0.08	0.05	
2	0	-4419	-233	0	0	0	43	1	0.03	0.18	0.08	
1A	28	-3378	-164	3	0	-1	-16	1	0.02	0.14	0.03	
1B	28	-3378	-153	3	0	-1	-15	1	0.02	0.14	0.03	
1C	28	-3378	-164	-3	0	1	-16	1	0.02	0.14	0.03	
1D	28	-3378	-153	-3	0	1	-15	1	0.02	0.14	0.03	
1E	28	-2564	-164	3	0	-1	-16	1	0.02	0.11	0.03	
1F	28	-2564	-153	3	0	-1	-15	1	0.02	0.11	0.03	
1G	28	-2564	-164	-3	0	1	-16	1	0.02	0.11	0.03	
1H	28	-2564	-153	-3	0	1	-15	1	0.02	0.11	0.03	
1I	28	-4143	-167	2	0	-0	-16	1	0.02	0.17	0.03	
1J	28	-4143	-150	2	0	-0	-15	1	0.02	0.17	0.03	
1K	28	-4143	-167	-2	0	0	-16	1	0.02	0.17	0.03	
1L	28	-4143	-150	-2	0	0	-15	1	0.02	0.17	0.03	
1M	28	-1799	-167	2	0	-0	-16	1	0.02	0.08	0.03	
1N	28	-1799	-150	2	0	-0	-15	1	0.02	0.08	0.03	
1O	28	-1799	-167	-2	0	0	-16	1	0.02	0.08	0.03	
1P	28	-1799	-150	-2	0	0	-15	1	0.02	0.08	0.03	
2	28	-4419	-236	0	0	0	-23	1	0.03	0.18	0.05	
1A	56	-3378	-166	3	0	-2	-62	1	0.02	0.14	0.12	
1B	56	-3378	-155	3	0	-2	-58	1	0.02	0.14	0.12	
1C	56	-3378	-166	-3	0	2	-62	1	0.02	0.14	0.12	
1D	56	-3378	-155	-3	0	2	-58	1	0.02	0.14	0.12	
1E	56	-2564	-166	3	0	-2	-62	1	0.02	0.11	0.12	
1F	56	-2564	-155	3	0	-2	-58	1	0.02	0.11	0.12	
1G	56	-2564	-166	-3	0	2	-62	1	0.02	0.11	0.12	
1H	56	-2564	-155	-3	0	2	-58	1	0.02	0.11	0.12	
1I	56	-4143	-169	2	0	-1	-63	1	0.02	0.17	0.13	
1J	56	-4143	-152	2	0	-1	-57	1	0.02	0.17	0.11	
1K	56	-4143	-169	-2	0	1	-63	1	0.02	0.17	0.13	
1L	56	-4143	-152	-2	0	1	-57	1	0.02	0.17	0.11	
1M	56	-1799	-169	2	0	-1	-63	1	0.02	0.08	0.13	
1N	56	-1799	-152	2	0	-1	-57	1	0.02	0.08	0.11	
1O	56	-1799	-169	-2	0	1	-63	1	0.02	0.08	0.13	
1P	56	-1799	-152	-2	0	1	-57	1	0.02	0.08	0.11	
2	56	-4419	-238	0	0	0	-89	1	0.03	0.18	0.18	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-3378	-2	-62	1	0.9812	0.9842	0.9618	--	--	0.14	--	0.27	Snell. 'zx'= 24
1B	-3378	-2	-58	1	0.9812	0.9842	0.9625	--	--	0.14	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1C	-3378	2	-62	1	0.9812	0.9842	0.9618	--	--	0.14	--	0.27	Snell. 'zx'= 24
1D	-3378	2	-58	1	0.9812	0.9842	0.9625	--	--	0.14	--	0.26	Snell. 'zx'= 24
1E	-2564	-2	-62	1	0.9812	0.9880	0.9710	--	--	0.11	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1F	-2564	-2	-58	1	0.9812	0.9880	0.9715	--	--	0.11	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1G	-2564	2	-62	1	0.9812	0.9880	0.9710	--	--	0.11	--	0.23	Snell. 'zx'= 24
1H	-2564	2	-58	1	0.9812	0.9880	0.9715	--	--	0.11	--	0.22	Snell. 'zx'= 24
1I	-4143	-1	-63	1	0.9812	0.9816	0.9524	--	--	0.18	--	0.30	Snell. 'zx'= 24
1J	-4143	-1	-57	1	0.9812	0.9816	0.9549	--	--	0.18	--	0.29	Snell. 'zx'= 24
1K	-4143	1	-63	1	0.9812	0.9817	0.9524	--	--	0.18	--	0.30	Snell. 'zx'= 24
1L	-4143	1	-57	1	0.9812	0.9817	0.9549	--	--	0.18	--	0.29	Snell. 'zx'= 24
1M	-1799	-1	-63	1	0.9812	0.9920	0.9793	--	--	0.08	--	0.20	Snell. 'zx'= 24
1N	-1799	-1	-57	1	0.9812	0.9920	0.9804	--	--	0.08	--	0.19	Snell. 'zx'= 24
1O	-1799	1	-63	1	0.9812	0.9921	0.9793	--	--	0.08	--	0.20	Snell. 'zx'= 24
1P	-1799	1	-57	1	0.9812	0.9921	0.9804	--	--	0.08	--	0.19	Snell. 'zx'= 24
2	-4419	0	-89	1	0.9812	1.1677	0.9503	--	--	0.19	--	0.36	Snell. 'zx'= 24

ASTA NUM. 124 NI 59 NF 61 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	-1237	-8	1	0	0	10	1	0.00	0.05	0.02	
1B	0	-1237	-2	1	0	0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1C	0	-1237	-8	-1	0	-0	10	1	0.00	0.05	0.02	
1D	0	-1237	-2	-1	0	-0	8	1	0.00	0.05	0.02	
1E	0	-454	-8	1	0	0	10	1	0.00	0.02	0.02	
1F	0	-454	-2	1	0	0	8	1	0.00	0.02	0.02	
1G	0	-454	-8	-1	0	-0	10	1	0.00	0.02	0.02	
1H	0	-454	-2	-1	0	-0	8	1	0.00	0.02	0.02	
1I	0	-2023	-10	1	0	0	10	1	0.00	0.08	0.02	
1J	0	-2023	-0	1	0	0	7	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-2023	-10	-1	0	-0	10	1	0.00	0.08	0.02	
1L	0	-2023	-0	-1	0	-0	7	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	332	-10	1	0	0	10	1	0.00	0.01	0.02	
1N	0	332	-0	1	0	0	7	1	0.00	0.01	0.01	
1O	0	332	-10	-1	0	-0	10	1	0.00	0.01	0.02	
1P	0	332	-0	-1	0	-0	7	1	0.00	0.01	0.01	
2	0	-1257	-8	0	0	0	13	1	0.00	0.05	0.03	
1A	28	-1237	-10	1	0	-0	7	1	0.00	0.05	0.01	
1B	28	-1237	-4	1	0	-0	7	1	0.00	0.05	0.01	
1C	28	-1237	-10	-1	0	0	7	1	0.00	0.05	0.01	
1D	28	-1237	-4	-1	0	0	7	1	0.00	0.05	0.01	
1E	28	-454	-10	1	0	-0	7	1	0.00	0.02	0.01	
1F	28	-454	-4	1	0	-0	7	1	0.00	0.02	0.01	
1G	28	-454	-10	-1	0	0	7	1	0.00	0.02	0.01	
1H	28	-454	-4	-1	0	0	7	1	0.00	0.02	0.01	
1I	28	-2023	-12	1	0	-0	9	1	0.00	0.08	0.02	
1J	28	-2023	-2	1	0	-0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1K	28	-2023	-12	-1	0	0	9	1	0.00	0.08	0.02	
1L	28	-2023	-2	-1	0	0	5	1	0.00	0.08	0.01	
1M	28	332	-12	1	0	-0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1N	28	332	-2	1	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1O	28	332	-12	-1	0	0	9	1	0.00	0.01	0.02	
1P	28	332	-2	-1	0	0	5	1	0.00	0.01	0.01	
2	28	-1257	-10	0	0	-0	10	1	0.00	0.05	0.02	
1A	56	-1237	-12	1	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1B	56	-1237	-6	1	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.01	
1C	56	-1237	-12	-1	0	0	4	1	0.00	0.05	0.01	
1D	56	-1237	-6	-1	0	0	6	1	0.00	0.05	0.01	
1E	56	-454	-12	1	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.01	
1F	56	-454	-6	1	0	-0	6	1	0.00	0.02	0.01	
1G	56	-454	-12	-1	0	0	4	1	0.00	0.02	0.01	
1H	56	-454	-6	-1	0	0	6	1	0.00	0.02	0.01	
1I	56	-2023	-14	1	0	-0	8	1	0.00	0.08	0.02	
1J	56	-2023	-4	1	0	-0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1K	56	-2023	-14	-1	0	0	8	1	0.00	0.08	0.02	
1L	56	-2023	-4	-1	0	0	1	1	0.00	0.08	0.00	
1M	56	332	-14	1	0	-0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1N	56	332	-4	1	0	-0	1	1	0.00	0.01	0.00	
1O	56	332	-14	-1	0	0	8	1	0.00	0.01	0.02	
1P	56	332	-4	-1	0	0	1	1	0.00	0.01	0.00	
2	56	-1257	-13	0	0	-0	7	1	0.00	0.05	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	----	----	----	--------	----------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

--		-----													
daN		daN*m													
1A	-1237	-0	10	1	0.9812	0.9838	1.0032	--	--	0.05	--	0.07	Snell.	'zx'='	24
1B	-1237	-0	8	1	0.9812	0.9838	1.0108	--	--	0.05	--	0.07	Snell.	'zx'='	24
1C	-1237	0	10	1	0.9812	0.9838	1.0032	--	--	0.05	--	0.07	Snell.	'zx'='	24
1D	-1237	0	8	1	0.9812	0.9838	1.0108	--	--	0.05	--	0.07	Snell.	'zx'='	24
1E	-454	-0	10	1	0.9812	0.9941	1.0012	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	24
1F	-454	-0	8	1	0.9812	0.9941	1.0040	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	24
1G	-454	0	10	1	0.9812	0.9941	1.0012	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	24
1H	-454	0	8	1	0.9812	0.9941	1.0040	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx'='	24
1I	-2023	-0	10	1	0.9812	0.9747	1.0188	--	--	0.09	--	0.11	Snell.	'zx'='	24
1J	-2023	-0	7	1	0.9812	0.9747	1.0001	--	--	0.09	--	0.10	Snell.	'zx'='	24
1K	-2023	0	10	1	0.9812	0.9748	1.0188	--	--	0.09	--	0.11	Snell.	'zx'='	24
1L	-2023	0	7	1	0.9812	0.9748	1.0001	--	--	0.09	--	0.10	Snell.	'zx'='	24
2	-1257	-0	13	1	0.9812	1.0477	1.0067	--	--	0.05	--	0.08	Snell.	'zx'='	24

ASTA NUM. 125 NI 40 NF 38 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica										Indici <= 1 : VERIFICATO		
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	2813	26	0	0	0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1B	0	2813	38	0	0	0	-4	1	0.01	0.12	0.01	
1C	0	2813	26	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.12	0.01	
1D	0	2813	38	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.12	0.01	
1E	0	4657	26	0	0	0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
1F	0	4657	38	0	0	0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1G	0	4657	26	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.19	0.01	
1H	0	4657	38	-1	0	-0	-4	1	0.01	0.19	0.01	
1I	0	3318	30	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1J	0	3318	34	0	0	0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1K	0	3318	30	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1L	0	3318	34	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.14	0.01	
1M	0	4152	30	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
1N	0	4152	34	0	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
1O	0	4152	30	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
1P	0	4152	34	-0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01	
2	0	5543	47	-0	0	-0	-5	1	0.01	0.23	0.01	
1A	28	2813	24	0	0	0	4	1	0.00	0.12	0.01	
1B	28	2813	36	0	0	0	7	1	0.01	0.12	0.01	
1C	28	2813	24	-1	0	-0	4	1	0.00	0.12	0.01	
1D	28	2813	36	-1	0	-0	7	1	0.01	0.12	0.01	
1E	28	4657	24	0	0	0	4	1	0.00	0.19	0.01	
1F	28	4657	36	0	0	0	7	1	0.01	0.19	0.01	
1G	28	4657	24	-1	0	-0	4	1	0.00	0.19	0.01	
1H	28	4657	36	-1	0	-0	7	1	0.01	0.19	0.01	
1I	28	3318	28	0	0	0	5	1	0.00	0.14	0.01	
1J	28	3318	32	0	0	0	6	1	0.00	0.14	0.01	
1K	28	3318	28	-0	0	-0	5	1	0.00	0.14	0.01	
1L	28	3318	32	-0	0	-0	6	1	0.00	0.14	0.01	
1M	28	4152	28	0	0	0	5	1	0.00	0.17	0.01	
1N	28	4152	32	0	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01	
1O	28	4152	28	-0	0	-0	5	1	0.00	0.17	0.01	
1P	28	4152	32	-0	0	-0	6	1	0.00	0.17	0.01	
2	28	5543	45	-0	0	0	8	1	0.01	0.23	0.02	
1A	56	2813	22	0	0	0	11	1	0.00	0.12	0.02	
1B	56	2813	34	0	0	0	16	1	0.00	0.12	0.03	
1C	56	2813	22	-1	0	-0	11	1	0.00	0.12	0.02	
1D	56	2813	34	-1	0	-0	16	1	0.00	0.12	0.03	
1E	56	4657	22	0	0	0	11	1	0.00	0.19	0.02	
1F	56	4657	34	0	0	0	16	1	0.00	0.19	0.03	
1G	56	4657	22	-1	0	-0	11	1	0.00	0.19	0.02	
1H	56	4657	34	-1	0	-0	16	1	0.00	0.19	0.03	
1I	56	3318	26	0	0	0	12	1	0.00	0.14	0.02	
1J	56	3318	30	0	0	0	15	1	0.00	0.14	0.03	
1K	56	3318	26	-0	0	-0	12	1	0.00	0.14	0.02	
1L	56	3318	30	-0	0	-0	15	1	0.00	0.14	0.03	
1M	56	4152	26	0	0	0	12	1	0.00	0.17	0.02	
1N	56	4152	30	0	0	0	15	1	0.00	0.17	0.03	
1O	56	4152	26	-0	0	-0	12	1	0.00	0.17	0.02	
1P	56	4152	30	-0	0	-0	15	1	0.00	0.17	0.03	
2	56	5543	42	-0	0	0	20	1	0.01	0.23	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

ASTA NUM. 126 NI 38 NF 25 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	3634	31	0	0	0	-0	1	0.00	0.15	0.00	
1B	0	3634	46	0	0	0	-1	1	0.01	0.15	0.00	
1C	0	3634	31	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.15	0.00	
1D	0	3634	46	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.15	0.00	
1E	0	5756	31	0	0	0	-0	1	0.00	0.24	0.00	
1F	0	5756	46	0	0	0	-1	1	0.01	0.24	0.00	
1G	0	5756	31	-0	0	-0	-0	1	0.00	0.24	0.00	
1H	0	5756	46	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.24	0.00	
1I	0	4232	35	0	0	0	-0	1	0.01	0.18	0.00	
1J	0	4232	41	0	0	0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1K	0	4232	35	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.18	0.00	
1L	0	4232	41	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.18	0.00	
1M	0	5158	35	0	0	0	-0	1	0.01	0.22	0.00	
1N	0	5158	41	0	0	0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
1O	0	5158	35	-0	0	-0	-0	1	0.01	0.22	0.00	
1P	0	5158	41	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.22	0.00	
2	0	6967	57	-0	0	-0	-1	1	0.01	0.29	0.00	
1A	28	3634	29	0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1B	28	3634	44	0	0	0	8	1	0.01	0.15	0.02	
1C	28	3634	29	-0	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1D	28	3634	44	-0	0	-0	8	1	0.01	0.15	0.02	
1E	28	5756	29	0	0	0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1F	28	5756	44	0	0	0	8	1	0.01	0.24	0.02	
1G	28	5756	29	-0	0	-0	12	1	0.00	0.24	0.02	
1H	28	5756	44	-0	0	-0	8	1	0.01	0.24	0.02	
1I	28	4232	33	0	0	0	11	1	0.00	0.18	0.02	
1J	28	4232	39	0	0	0	9	1	0.01	0.18	0.02	
1K	28	4232	33	-0	0	-0	11	1	0.00	0.18	0.02	
1L	28	4232	39	-0	0	-0	9	1	0.01	0.18	0.02	
1M	28	5158	33	0	0	0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1N	28	5158	39	0	0	0	9	1	0.01	0.22	0.02	
1O	28	5158	33	-0	0	-0	11	1	0.00	0.22	0.02	
1P	28	5158	39	-0	0	-0	9	1	0.01	0.22	0.02	
2	28	6967	54	-0	0	-0	15	1	0.01	0.29	0.03	
1A	56	3634	27	0	0	0	24	1	0.00	0.15	0.05	
1B	56	3634	42	0	0	0	16	1	0.01	0.15	0.03	
1C	56	3634	27	-0	0	-0	24	1	0.00	0.15	0.05	
1D	56	3634	42	-0	0	-0	16	1	0.01	0.15	0.03	
1E	56	5756	27	0	0	0	24	1	0.00	0.24	0.05	
1F	56	5756	42	0	0	0	16	1	0.01	0.24	0.03	
1G	56	5756	27	-0	0	-0	24	1	0.00	0.24	0.05	
1H	56	5756	42	-0	0	-0	16	1	0.01	0.24	0.03	
1I	56	4232	31	0	0	0	22	1	0.00	0.18	0.04	
1J	56	4232	38	0	0	0	18	1	0.01	0.18	0.04	
1K	56	4232	31	-0	0	-0	22	1	0.00	0.18	0.04	
1L	56	4232	38	-0	0	-0	18	1	0.01	0.18	0.04	
1M	56	5158	31	0	0	0	22	1	0.00	0.22	0.04	
1N	56	5158	38	0	0	0	18	1	0.01	0.22	0.04	
1O	56	5158	31	-0	0	-0	22	1	0.00	0.22	0.04	
1P	56	5158	38	-0	0	-0	18	1	0.01	0.22	0.04	
2	56	6967	52	-0	0	0	29	1	0.01	0.29	0.07	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 127 NI 42 NF 40 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	1609	31	1	0	0	-5	1	0.00	0.07	0.01	
1B	0	1609	45	1	0	0	-8	1	0.01	0.07	0.02	
1C	0	1609	31	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.07	0.01	
1D	0	1609	45	-1	0	-0	-8	1	0.01	0.07	0.02	
1E	0	2989	31	1	0	0	-5	1	0.00	0.12	0.01	
1F	0	2989	45	1	0	0	-8	1	0.01	0.12	0.02	
1G	0	2989	31	-1	0	-0	-5	1	0.00	0.12	0.01	
1H	0	2989	45	-1	0	-0	-8	1	0.01	0.12	0.02	
1I	0	1967	35	0	0	0	-6	1	0.01	0.08	0.01	
1J	0	1967	41	0	0	0	-7	1	0.01	0.08	0.01	
1K	0	1967	35	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.08	0.01	
1L	0	1967	41	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.08	0.01	
1M	0	2631	35	0	0	0	-6	1	0.01	0.11	0.01	
1N	0	2631	41	0	0	0	-7	1	0.01	0.11	0.01	
1O	0	2631	35	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.11	0.01	

1P	0	2631	41	-0	0	-0	-7	1	0.01	0.11	0.01
2	0	3411	56	-0	0	-0	-10	1	0.01	0.14	0.02
1A	28	1609	29	1	0	0	3	1	0.00	0.07	0.01
1B	28	1609	43	1	0	0	5	1	0.01	0.07	0.01
1C	28	1609	29	-1	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.01
1D	28	1609	43	-1	0	-0	5	1	0.01	0.07	0.01
1E	28	2989	29	1	0	0	3	1	0.00	0.12	0.01
1F	28	2989	43	1	0	0	5	1	0.01	0.12	0.01
1G	28	2989	29	-1	0	-0	3	1	0.00	0.12	0.01
1H	28	2989	43	-1	0	-0	5	1	0.01	0.12	0.01
1I	28	1967	33	0	0	-0	3	1	0.00	0.08	0.01
1J	28	1967	39	0	0	-0	4	1	0.01	0.08	0.01
1K	28	1967	33	-0	0	0	3	1	0.00	0.08	0.01
1L	28	1967	39	-0	0	0	4	1	0.01	0.08	0.01
1M	28	2631	33	0	0	-0	3	1	0.00	0.11	0.01
1N	28	2631	39	0	0	-0	4	1	0.01	0.11	0.01
1O	28	2631	33	-0	0	0	3	1	0.00	0.11	0.01
1P	28	2631	39	-0	0	0	4	1	0.01	0.11	0.01
2	28	3411	53	-0	0	-0	6	1	0.01	0.14	0.01
1A	56	1609	27	1	0	0	11	1	0.00	0.07	0.02
1B	56	1609	41	1	0	0	17	1	0.01	0.07	0.03
1C	56	1609	27	-1	0	-0	11	1	0.00	0.07	0.02
1D	56	1609	41	-1	0	-0	17	1	0.01	0.07	0.03
1E	56	2989	27	1	0	0	11	1	0.00	0.12	0.02
1F	56	2989	41	1	0	0	17	1	0.01	0.12	0.03
1G	56	2989	27	-1	0	-0	11	1	0.00	0.12	0.02
1H	56	2989	41	-1	0	-0	17	1	0.01	0.12	0.03
1I	56	1967	31	0	0	-0	12	1	0.00	0.08	0.02
1J	56	1967	37	0	0	-0	15	1	0.01	0.08	0.03
1K	56	1967	31	-0	0	0	12	1	0.00	0.08	0.02
1L	56	1967	37	-0	0	0	15	1	0.01	0.08	0.03
1M	56	2631	31	0	0	-0	12	1	0.00	0.11	0.02
1N	56	2631	37	0	0	-0	15	1	0.01	0.11	0.03
1O	56	2631	31	-0	0	0	12	1	0.00	0.11	0.02
1P	56	2631	37	-0	0	0	15	1	0.01	0.11	0.03
2	56	3411	51	-0	0	0	20	1	0.01	0.14	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 128 NI 44 NF 42 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	21	33	1	0	0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1B	0	21	49	1	0	0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1C	0	21	33	-1	0	-0	-8	1	0.00	0.00	0.02	
1D	0	21	49	-1	0	-0	-12	1	0.01	0.00	0.02	
1E	0	857	33	1	0	0	-8	1	0.00	0.04	0.02	
1F	0	857	49	1	0	0	-12	1	0.01	0.04	0.02	
1G	0	857	33	-1	0	-0	-8	1	0.00	0.04	0.02	
1H	0	857	49	-1	0	-0	-12	1	0.01	0.04	0.02	
1I	0	209	38	0	0	0	-9	1	0.01	0.01	0.02	
1J	0	209	44	0	0	0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1K	0	209	38	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.01	0.02	
1L	0	209	44	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.01	0.02	
1M	0	669	38	0	0	0	-9	1	0.01	0.03	0.02	
1N	0	669	44	0	0	0	-11	1	0.01	0.03	0.02	
1O	0	669	38	-0	0	-0	-9	1	0.01	0.03	0.02	
1P	0	669	44	-0	0	-0	-11	1	0.01	0.03	0.02	
2	0	652	60	-0	0	-0	-15	1	0.01	0.03	0.03	
1A	28	21	31	1	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1B	28	21	47	1	0	-0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1C	28	21	31	-1	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1D	28	21	47	-1	0	0	2	1	0.01	0.00	0.00	
1E	28	857	31	1	0	-0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1F	28	857	47	1	0	-0	2	1	0.01	0.04	0.00	
1G	28	857	31	-1	0	0	1	1	0.00	0.04	0.00	
1H	28	857	47	-1	0	0	2	1	0.01	0.04	0.00	
1I	28	209	36	0	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1J	28	209	42	0	0	-0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1K	28	209	36	-0	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1L	28	209	42	-0	0	0	1	1	0.01	0.01	0.00	
1M	28	669	36	0	0	-0	1	1	0.01	0.03	0.00	
1N	28	669	42	0	0	-0	1	1	0.01	0.03	0.00	
1O	28	669	36	-0	0	0	1	1	0.01	0.03	0.00	
1P	28	669	42	-0	0	0	1	1	0.01	0.03	0.00	
2	28	652	58	-0	0	-0	2	1	0.01	0.03	0.00	
1A	56	21	29	1	0	-0	9	1	0.00	0.00	0.02	

1B	56	21	45	1	0	-0	14	1	0.01	0.00	0.03
1C	56	21	29	-1	0	0	9	1	0.00	0.00	0.02
1D	56	21	45	-1	0	0	14	1	0.01	0.00	0.03
1E	56	857	29	1	0	-0	9	1	0.00	0.04	0.02
1F	56	857	45	1	0	-0	14	1	0.01	0.04	0.03
1G	56	857	29	-1	0	0	9	1	0.00	0.04	0.02
1H	56	857	45	-1	0	0	14	1	0.01	0.04	0.03
1I	56	209	34	0	0	-0	11	1	0.00	0.01	0.02
1J	56	209	40	0	0	-0	13	1	0.01	0.01	0.03
1K	56	209	34	-0	0	0	11	1	0.00	0.01	0.02
1L	56	209	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.01	0.03
1M	56	669	34	0	0	-0	11	1	0.00	0.03	0.02
1N	56	669	40	0	0	-0	13	1	0.01	0.03	0.03
1O	56	669	34	-0	0	0	11	1	0.00	0.03	0.02
1P	56	669	40	-0	0	0	13	1	0.01	0.03	0.03
2	56	652	55	-0	0	0	18	1	0.01	0.03	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 129 NI 46 NF 44 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	-2244	37	1	0	-0	-12	1	0.01	0.09	0.02
1B	0	-2244	54	1	0	-0	-17	1	0.01	0.09	0.03
1C	0	-2244	37	-1	0	-0	-12	1	0.01	0.09	0.02
1D	0	-2244	54	-1	0	-0	-17	1	0.01	0.09	0.03
1E	0	-1460	37	1	0	-0	-12	1	0.01	0.06	0.02
1F	0	-1460	54	1	0	-0	-17	1	0.01	0.06	0.03
1G	0	-1460	37	-1	0	-0	-12	1	0.01	0.06	0.02
1H	0	-1460	54	-1	0	-0	-17	1	0.01	0.06	0.03
1I	0	-2049	42	0	0	-0	-14	1	0.01	0.09	0.03
1J	0	-2049	49	0	0	-0	-16	1	0.01	0.09	0.03
1K	0	-2049	42	-1	0	-0	-14	1	0.01	0.09	0.03
1L	0	-2049	49	-1	0	-0	-16	1	0.01	0.09	0.03
1M	0	-1655	42	0	0	-0	-14	1	0.01	0.07	0.03
1N	0	-1655	49	0	0	-0	-16	1	0.01	0.07	0.03
1O	0	-1655	42	-1	0	-0	-14	1	0.01	0.07	0.03
1P	0	-1655	49	-1	0	-0	-16	1	0.01	0.07	0.03
2	0	-2747	67	-0	0	-0	-22	1	0.01	0.11	0.04

1A	28	-2244	35	1	0	-0	-2	1	0.01	0.09	0.00
1B	28	-2244	52	1	0	-0	-2	1	0.01	0.09	0.00
1C	28	-2244	35	-1	0	0	-2	1	0.01	0.09	0.00
1D	28	-2244	52	-1	0	0	-2	1	0.01	0.09	0.00
1E	28	-1460	35	1	0	-0	-2	1	0.01	0.06	0.00
1F	28	-1460	52	1	0	-0	-2	1	0.01	0.06	0.00
1G	28	-1460	35	-1	0	0	-2	1	0.01	0.06	0.00
1H	28	-1460	52	-1	0	0	-2	1	0.01	0.06	0.00
1I	28	-2049	40	0	0	-0	-2	1	0.01	0.09	0.00
1J	28	-2049	47	0	0	-0	-2	1	0.01	0.09	0.00
1K	28	-2049	40	-1	0	0	-2	1	0.01	0.09	0.00
1L	28	-2049	47	-1	0	0	-2	1	0.01	0.09	0.00
1M	28	-1655	40	0	0	-0	-2	1	0.01	0.07	0.00
1N	28	-1655	47	0	0	-0	-2	1	0.01	0.07	0.00
1O	28	-1655	40	-1	0	0	-2	1	0.01	0.07	0.00
1P	28	-1655	47	-1	0	0	-2	1	0.01	0.07	0.00
2	28	-2747	65	-0	0	-0	-3	1	0.01	0.11	0.01

1A	56	-2244	33	1	0	-0	8	1	0.00	0.09	0.01
1B	56	-2244	50	1	0	-0	12	1	0.01	0.09	0.02
1C	56	-2244	33	-1	0	0	8	1	0.00	0.09	0.01
1D	56	-2244	50	-1	0	0	12	1	0.01	0.09	0.02
1E	56	-1460	33	1	0	-0	8	1	0.00	0.06	0.01
1F	56	-1460	50	1	0	-0	12	1	0.01	0.06	0.02
1G	56	-1460	33	-1	0	0	8	1	0.00	0.06	0.01
1H	56	-1460	50	-1	0	0	12	1	0.01	0.06	0.02
1I	56	-2049	38	0	0	-0	9	1	0.01	0.09	0.02
1J	56	-2049	45	0	0	-0	11	1	0.01	0.09	0.02
1K	56	-2049	38	-1	0	0	9	1	0.01	0.09	0.02
1L	56	-2049	45	-1	0	0	11	1	0.01	0.09	0.02
1M	56	-1655	38	0	0	-0	9	1	0.01	0.07	0.02
1N	56	-1655	45	0	0	-0	11	1	0.01	0.07	0.02
1O	56	-1655	38	-1	0	0	9	1	0.01	0.07	0.02
1P	56	-1655	45	-1	0	0	11	1	0.01	0.07	0.02
2	56	-2747	62	-0	0	-0	15	1	0.01	0.11	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	----	----	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

--		-----													
daN		daN*m													
1A	-2244	-0	-12	1	0.9812	0.9931	0.9703	--	--	0.10	--	0.12	Snell.	'zx'='	24
1B	-2244	-0	-17	1	0.9812	0.9931	0.9676	--	--	0.10	--	0.13	Snell.	'zx'='	24
1C	-2244	0	-12	1	0.9812	0.9761	0.9703	--	--	0.10	--	0.12	Snell.	'zx'='	24
1D	-2244	0	-17	1	0.9812	0.9761	0.9676	--	--	0.10	--	0.13	Snell.	'zx'='	24
1E	-1460	-0	-12	1	0.9812	0.9955	0.9807	--	--	0.06	--	0.09	Snell.	'zx'='	24
1F	-1460	-0	-17	1	0.9812	0.9955	0.9789	--	--	0.06	--	0.10	Snell.	'zx'='	24
1G	-1460	0	-12	1	0.9812	0.9845	0.9807	--	--	0.06	--	0.09	Snell.	'zx'='	24
1H	-1460	0	-17	1	0.9812	0.9845	0.9789	--	--	0.06	--	0.10	Snell.	'zx'='	24
1I	-2049	-0	-14	1	0.9812	1.0018	0.9720	--	--	0.09	--	0.11	Snell.	'zx'='	24
1J	-2049	-0	-16	1	0.9812	1.0018	0.9709	--	--	0.09	--	0.12	Snell.	'zx'='	24
1K	-2049	0	-14	1	0.9812	0.9615	0.9720	--	--	0.09	--	0.11	Snell.	'zx'='	24
1L	-2049	0	-16	1	0.9812	0.9615	0.9709	--	--	0.09	--	0.12	Snell.	'zx'='	24
1M	-1655	-0	-14	1	0.9812	1.0014	0.9774	--	--	0.07	--	0.10	Snell.	'zx'='	24
1N	-1655	-0	-16	1	0.9812	1.0014	0.9765	--	--	0.07	--	0.10	Snell.	'zx'='	24
1O	-1655	0	-14	1	0.9812	0.9689	0.9774	--	--	0.07	--	0.10	Snell.	'zx'='	24
1P	-1655	0	-16	1	0.9812	0.9689	0.9765	--	--	0.07	--	0.10	Snell.	'zx'='	24
2	-2747	-0	-22	1	0.9812	0.9935	0.9613	--	--	0.12	--	0.16	Snell.	'zx'='	24

ASTA NUM. 130 NI 48 NF 46 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--		-----			-----							
cm		daN			daN*m							
1A	0	-5283	28	1	0	0	-11	1	0.00	0.22	0.02	
1B	0	-5283	44	1	0	0	-17	1	0.01	0.22	0.03	
1C	0	-5283	28	-2	0	-1	-11	1	0.00	0.22	0.02	
1D	0	-5283	44	-2	0	-1	-17	1	0.01	0.22	0.03	
1E	0	-3853	28	1	0	0	-11	1	0.00	0.16	0.02	
1F	0	-3853	44	1	0	0	-17	1	0.01	0.16	0.03	
1G	0	-3853	28	-2	0	-1	-11	1	0.00	0.16	0.02	
1H	0	-3853	44	-2	0	-1	-17	1	0.01	0.16	0.03	
1I	0	-4839	30	0	0	-0	-11	1	0.00	0.20	0.02	
1J	0	-4839	42	0	0	-0	-16	1	0.01	0.20	0.03	
1K	0	-4839	30	-1	0	-0	-11	1	0.00	0.20	0.02	
1L	0	-4839	42	-1	0	-0	-16	1	0.01	0.20	0.03	
1M	0	-4297	30	0	0	-0	-11	1	0.00	0.18	0.02	
1N	0	-4297	42	0	0	-0	-16	1	0.01	0.18	0.03	
1O	0	-4297	30	-1	0	-0	-11	1	0.00	0.18	0.02	
1P	0	-4297	42	-1	0	-0	-16	1	0.01	0.18	0.03	
2	0	-6777	53	-0	0	-0	-20	1	0.01	0.28	0.04	
1A	28	-5283	26	1	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1B	28	-5283	42	1	0	-0	-5	1	0.01	0.22	0.01	
1C	28	-5283	26	-2	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.01	
1D	28	-5283	42	-2	0	-0	-5	1	0.01	0.22	0.01	
1E	28	-3853	26	1	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1F	28	-3853	42	1	0	-0	-5	1	0.01	0.16	0.01	
1G	28	-3853	26	-2	0	-0	-3	1	0.00	0.16	0.01	
1H	28	-3853	42	-2	0	-0	-5	1	0.01	0.16	0.01	
1I	28	-4839	28	0	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1J	28	-4839	40	0	0	-0	-5	1	0.01	0.20	0.01	
1K	28	-4839	28	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.01	
1L	28	-4839	40	-1	0	-0	-5	1	0.01	0.20	0.01	
1M	28	-4297	28	0	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1N	28	-4297	40	0	0	-0	-5	1	0.01	0.18	0.01	
1O	28	-4297	28	-1	0	-0	-3	1	0.00	0.18	0.01	
1P	28	-4297	40	-1	0	-0	-5	1	0.01	0.18	0.01	
2	28	-6777	51	-0	0	-0	-6	1	0.01	0.28	0.01	
1A	56	-5283	24	1	0	-1	4	1	0.00	0.22	0.01	
1B	56	-5283	40	1	0	-1	7	1	0.01	0.22	0.01	
1C	56	-5283	24	-2	0	0	4	1	0.00	0.22	0.01	
1D	56	-5283	40	-2	0	0	7	1	0.01	0.22	0.01	
1E	56	-3853	24	1	0	-1	4	1	0.00	0.16	0.01	
1F	56	-3853	40	1	0	-1	7	1	0.01	0.16	0.01	
1G	56	-3853	24	-2	0	0	4	1	0.00	0.16	0.01	
1H	56	-3853	40	-2	0	0	7	1	0.01	0.16	0.01	
1I	56	-4839	26	0	0	-0	4	1	0.00	0.20	0.01	
1J	56	-4839	38	0	0	-0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1K	56	-4839	26	-1	0	0	4	1	0.00	0.20	0.01	
1L	56	-4839	38	-1	0	0	6	1	0.01	0.20	0.01	
1M	56	-4297	26	0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.01	
1N	56	-4297	38	0	0	-0	6	1	0.01	0.18	0.01	
1O	56	-4297	26	-1	0	0	4	1	0.00	0.18	0.01	
1P	56	-4297	38	-1	0	0	6	1	0.01	0.18	0.01	
2	56	-6777	48	-0	0	-0	8	1	0.01	0.28	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-5283	-1	-11	1	0.9812	0.9593	0.9525	--	--	0.23	--	0.25	Snell. 'zx'=' 24

1B	-5283	-1	-17	1	0.9812	0.9593	0.9488	--	--	0.23	--	0.26	Snell.	'zx'='	24
1C	-5283	-1	-11	1	0.9812	0.9322	0.9525	--	--	0.23	--	0.25	Snell.	'zx'='	24
1D	-5283	-1	-17	1	0.9812	0.9322	0.9488	--	--	0.23	--	0.26	Snell.	'zx'='	24
1E	-3853	-1	-11	1	0.9812	0.9703	0.9654	--	--	0.16	--	0.19	Snell.	'zx'='	24
1F	-3853	-1	-17	1	0.9812	0.9703	0.9627	--	--	0.16	--	0.20	Snell.	'zx'='	24
1G	-3853	-1	-11	1	0.9812	0.9505	0.9654	--	--	0.16	--	0.19	Snell.	'zx'='	24
1H	-3853	-1	-17	1	0.9812	0.9505	0.9627	--	--	0.16	--	0.20	Snell.	'zx'='	24
1I	-4839	-0	-11	1	0.9812	1.0036	0.9539	--	--	0.21	--	0.23	Snell.	'zx'='	24
1J	-4839	-0	-16	1	0.9812	1.0036	0.9548	--	--	0.21	--	0.24	Snell.	'zx'='	24
1K	-4839	-0	-11	1	0.9812	0.9676	0.9539	--	--	0.21	--	0.23	Snell.	'zx'='	24
1L	-4839	-0	-16	1	0.9812	0.9676	0.9548	--	--	0.21	--	0.24	Snell.	'zx'='	24
1M	-4297	-0	-11	1	0.9812	1.0032	0.9591	--	--	0.18	--	0.21	Snell.	'zx'='	24
1N	-4297	-0	-16	1	0.9812	1.0032	0.9598	--	--	0.18	--	0.21	Snell.	'zx'='	24
1O	-4297	-0	-11	1	0.9812	0.9712	0.9591	--	--	0.18	--	0.21	Snell.	'zx'='	24
1P	-4297	-0	-16	1	0.9812	0.9712	0.9598	--	--	0.18	--	0.21	Snell.	'zx'='	24
2	-6777	-0	-20	1	0.9812	1.0201	0.9351	--	--	0.29	--	0.33	Snell.	'zx'='	24

ASTA NUM. 131 NI 15 NF 48 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	daN			daN*m			-----	-----			
cm												
1A	0	-8919	64	6	0	3	-31	1	0.01	0.37	0.08	
1B	0	-8919	137	6	0	3	-65	1	0.02	0.37	0.16	
1C	0	-8919	64	-4	0	-2	-31	1	0.01	0.37	0.08	
1D	0	-8919	137	-4	0	-2	-65	1	0.02	0.37	0.16	
1E	0	-6547	64	6	0	3	-31	1	0.01	0.27	0.07	
1F	0	-6547	137	6	0	3	-65	1	0.02	0.27	0.14	
1G	0	-6547	64	-4	0	-2	-31	1	0.01	0.27	0.07	
1H	0	-6547	137	-4	0	-2	-65	1	0.02	0.27	0.14	
1I	0	-8153	67	3	0	1	-33	1	0.01	0.34	0.08	
1J	0	-8153	134	3	0	1	-63	1	0.02	0.34	0.15	
1K	0	-8153	67	-1	0	-1	-33	1	0.01	0.34	0.08	
1L	0	-8153	134	-1	0	-1	-63	1	0.02	0.34	0.15	
1M	0	-7313	67	3	0	1	-33	1	0.01	0.31	0.07	
1N	0	-7313	134	3	0	1	-63	1	0.02	0.31	0.14	
1O	0	-7313	67	-1	0	-1	-33	1	0.01	0.31	0.07	
1P	0	-7313	134	-1	0	-1	-63	1	0.02	0.31	0.14	
2	0	-11470	149	1	0	0	-71	1	0.02	0.48	0.22	
1A	29	-8919	62	6	0	1	-13	1	0.01	0.37	0.03	
1B	29	-8919	135	6	0	1	-25	1	0.02	0.37	0.06	
1C	29	-8919	62	-4	0	-1	-13	1	0.01	0.37	0.03	
1D	29	-8919	135	-4	0	-1	-25	1	0.02	0.37	0.06	
1E	29	-6547	62	6	0	1	-13	1	0.01	0.27	0.03	
1F	29	-6547	135	6	0	1	-25	1	0.02	0.27	0.05	
1G	29	-6547	62	-4	0	-1	-13	1	0.01	0.27	0.03	
1H	29	-6547	135	-4	0	-1	-25	1	0.02	0.27	0.05	
1I	29	-8153	65	3	0	1	-13	1	0.01	0.34	0.03	
1J	29	-8153	132	3	0	1	-24	1	0.02	0.34	0.06	
1K	29	-8153	65	-1	0	-1	-13	1	0.01	0.34	0.03	
1L	29	-8153	132	-1	0	-1	-24	1	0.02	0.34	0.06	
1M	29	-7313	65	3	0	1	-13	1	0.01	0.31	0.03	
1N	29	-7313	132	3	0	1	-24	1	0.02	0.31	0.06	
1O	29	-7313	65	-1	0	-1	-13	1	0.01	0.31	0.03	
1P	29	-7313	132	-1	0	-1	-24	1	0.02	0.31	0.06	
2	29	-11470	146	1	0	-0	-28	1	0.02	0.48	0.08	
1A	58	-8919	60	6	0	-1	5	1	0.01	0.37	0.01	
1B	58	-8919	133	6	0	-1	14	1	0.02	0.37	0.04	
1C	58	-8919	60	-4	0	-0	5	1	0.01	0.37	0.01	
1D	58	-8919	133	-4	0	-0	14	1	0.02	0.37	0.04	
1E	58	-6547	60	6	0	-1	5	1	0.01	0.27	0.01	
1F	58	-6547	133	6	0	-1	14	1	0.02	0.27	0.03	
1G	58	-6547	60	-4	0	-0	5	1	0.01	0.27	0.01	
1H	58	-6547	133	-4	0	-0	14	1	0.02	0.27	0.03	
1I	58	-8153	63	3	0	-0	5	1	0.01	0.34	0.01	
1J	58	-8153	130	3	0	-0	14	1	0.02	0.34	0.03	
1K	58	-8153	63	-1	0	-0	5	1	0.01	0.34	0.01	
1L	58	-8153	130	-1	0	-0	14	1	0.02	0.34	0.03	
1M	58	-7313	63	3	0	-0	5	1	0.01	0.31	0.01	
1N	58	-7313	130	3	0	-0	14	1	0.02	0.31	0.03	
1O	58	-7313	63	-1	0	-0	5	1	0.01	0.31	0.01	
1P	58	-7313	130	-1	0	-0	14	1	0.02	0.31	0.03	
2	58	-11470	144	1	0	-0	14	1	0.02	0.48	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

1A	-8919	3	-31	1	0.9785	0.9432	0.9463	--	--	0.38	--	0.44	Snell. 'zx'=' 25
1B	-8919	3	-65	1	0.9785	0.9432	0.9379	--	--	0.38	--	0.51	Snell. 'zx'=' 25
1C	-8919	-2	-31	1	0.9785	0.9738	0.9463	--	--	0.38	--	0.44	Snell. 'zx'=' 25
1D	-8919	-2	-65	1	0.9785	0.9738	0.9379	--	--	0.38	--	0.51	Snell. 'zx'=' 25
1E	-6547	3	-31	1	0.9785	0.9583	0.9606	--	--	0.28	--	0.34	Snell. 'zx'=' 25
1F	-6547	3	-65	1	0.9785	0.9583	0.9544	--	--	0.28	--	0.41	Snell. 'zx'=' 25

1G	-6547	-2	-31	1	0.9785	0.9808	0.9606	--	--	0.28	--	0.34	Snell.	'zx'='	25
1H	-6547	-2	-65	1	0.9785	0.9808	0.9544	--	--	0.28	--	0.41	Snell.	'zx'='	25
1I	-8153	1	-33	1	0.9785	0.9608	0.9506	--	--	0.35	--	0.41	Snell.	'zx'='	25
1J	-8153	1	-63	1	0.9785	0.9608	0.9432	--	--	0.35	--	0.47	Snell.	'zx'='	25
1K	-8153	-1	-33	1	0.9785	1.0505	0.9506	--	--	0.35	--	0.41	Snell.	'zx'='	25
1L	-8153	-1	-63	1	0.9785	1.0505	0.9432	--	--	0.35	--	0.47	Snell.	'zx'='	25
1M	-7313	1	-33	1	0.9785	0.9648	0.9557	--	--	0.31	--	0.38	Snell.	'zx'='	25
1N	-7313	1	-63	1	0.9785	0.9648	0.9490	--	--	0.31	--	0.43	Snell.	'zx'='	25
1O	-7313	-1	-33	1	0.9785	1.0453	0.9557	--	--	0.31	--	0.38	Snell.	'zx'='	25
1P	-7313	-1	-63	1	0.9785	1.0453	0.9490	--	--	0.31	--	0.43	Snell.	'zx'='	25
2	-11470	-0	-71	1	0.9785	0.7709	0.9231	--	--	0.49	--	0.62	Snell.	'zx'='	25

ASTA NUM. 132 NI 26 NF 28 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	4197	-3	0	0	0	10	1	0.00	0.18	0.02	
1B	0	4197	2	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1C	0	4197	-3	-0	0	-0	10	1	0.00	0.18	0.02	
1D	0	4197	2	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1E	0	6453	-3	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1F	0	6453	2	0	0	0	6	1	0.00	0.27	0.01	
1G	0	6453	-3	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02	
1H	0	6453	2	-0	0	-0	6	1	0.00	0.27	0.01	
1I	0	4841	-2	0	0	0	9	1	0.00	0.20	0.02	
1J	0	4841	0	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1K	0	4841	-2	-0	0	-0	9	1	0.00	0.20	0.02	
1L	0	4841	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1M	0	5809	-2	0	0	0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1N	0	5809	0	0	0	0	7	1	0.00	0.24	0.01	
1O	0	5809	-2	-0	0	-0	9	1	0.00	0.24	0.02	
1P	0	5809	0	-0	0	-0	7	1	0.00	0.24	0.01	
2	0	7901	-1	-0	0	-0	12	1	0.00	0.33	0.03	
1A	28	4197	-5	0	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1B	28	4197	-0	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1C	28	4197	-5	-0	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02	
1D	28	4197	-0	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1E	28	6453	-5	0	0	0	9	1	0.00	0.27	0.02	
1F	28	6453	-0	0	0	0	6	1	0.00	0.27	0.01	
1G	28	6453	-5	-0	0	-0	9	1	0.00	0.27	0.02	
1H	28	6453	-0	-0	0	-0	6	1	0.00	0.27	0.01	
1I	28	4841	-4	0	0	0	8	1	0.00	0.20	0.02	
1J	28	4841	-2	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1K	28	4841	-4	-0	0	-0	8	1	0.00	0.20	0.02	
1L	28	4841	-2	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1M	28	5809	-4	0	0	0	8	1	0.00	0.24	0.02	
1N	28	5809	-2	0	0	0	7	1	0.00	0.24	0.01	
1O	28	5809	-4	-0	0	-0	8	1	0.00	0.24	0.02	
1P	28	5809	-2	-0	0	-0	7	1	0.00	0.24	0.01	
2	28	7901	-4	-0	0	-0	11	1	0.00	0.33	0.03	
1A	56	4197	-7	0	0	0	8	1	0.00	0.18	0.02	
1B	56	4197	-2	0	0	0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1C	56	4197	-7	-0	0	-0	8	1	0.00	0.18	0.02	
1D	56	4197	-2	-0	0	-0	6	1	0.00	0.18	0.01	
1E	56	6453	-7	0	0	0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1F	56	6453	-2	0	0	0	6	1	0.00	0.27	0.01	
1G	56	6453	-7	-0	0	-0	8	1	0.00	0.27	0.02	
1H	56	6453	-2	-0	0	-0	6	1	0.00	0.27	0.01	
1I	56	4841	-6	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1J	56	4841	-3	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01	
1K	56	4841	-6	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01	
1L	56	4841	-3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.20	0.01	
1M	56	5809	-6	0	0	0	7	1	0.00	0.24	0.01	
1N	56	5809	-3	0	0	0	6	1	0.00	0.24	0.01	
1O	56	5809	-6	-0	0	-0	7	1	0.00	0.24	0.01	
1P	56	5809	-3	-0	0	-0	6	1	0.00	0.24	0.01	
2	56	7901	-6	-0	0	0	10	1	0.00	0.33	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

1A	0	3656	-20	0	0	0	18	1	0.00	0.15	0.04
1B	0	3656	-11	0	0	0	11	1	0.00	0.15	0.02
1C	0	3656	-20	-0	0	-0	18	1	0.00	0.15	0.04
1D	0	3656	-11	-0	0	-0	11	1	0.00	0.15	0.02
1E	0	5784	-20	0	0	0	18	1	0.00	0.24	0.04
1F	0	5784	-11	0	0	0	11	1	0.00	0.24	0.02
1G	0	5784	-20	-0	0	-0	18	1	0.00	0.24	0.04
1H	0	5784	-11	-0	0	-0	11	1	0.00	0.24	0.02
1I	0	4255	-18	0	0	0	16	1	0.00	0.18	0.03
1J	0	4255	-13	0	0	0	13	1	0.00	0.18	0.03
1K	0	4255	-18	-0	0	-0	16	1	0.00	0.18	0.03
1L	0	4255	-13	-0	0	-0	13	1	0.00	0.18	0.03
1M	0	5185	-18	0	0	0	16	1	0.00	0.22	0.03
1N	0	5185	-13	0	0	0	13	1	0.00	0.22	0.03
1O	0	5185	-18	-0	0	-0	16	1	0.00	0.22	0.03
1P	0	5185	-13	-0	0	-0	13	1	0.00	0.22	0.03
2	0	7003	-23	-0	0	-0	22	1	0.00	0.29	0.05

1A	28	3656	-22	0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02
1B	28	3656	-13	0	0	0	8	1	0.00	0.15	0.02
1C	28	3656	-22	-0	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02
1D	28	3656	-13	-0	0	-0	8	1	0.00	0.15	0.02
1E	28	5784	-22	0	0	0	12	1	0.00	0.24	0.02
1F	28	5784	-13	0	0	0	8	1	0.00	0.24	0.02
1G	28	5784	-22	-0	0	-0	12	1	0.00	0.24	0.02
1H	28	5784	-13	-0	0	-0	8	1	0.00	0.24	0.02
1I	28	4255	-20	0	0	0	11	1	0.00	0.18	0.02
1J	28	4255	-15	0	0	0	9	1	0.00	0.18	0.02
1K	28	4255	-20	-0	0	-0	11	1	0.00	0.18	0.02
1L	28	4255	-15	-0	0	-0	9	1	0.00	0.18	0.02
1M	28	5185	-20	0	0	0	11	1	0.00	0.22	0.02
1N	28	5185	-15	0	0	0	9	1	0.00	0.22	0.02
1O	28	5185	-20	-0	0	-0	11	1	0.00	0.22	0.02
1P	28	5185	-15	-0	0	-0	9	1	0.00	0.22	0.02
2	28	7003	-26	-0	0	0	15	1	0.00	0.29	0.03

1A	56	3656	-24	0	0	0	6	1	0.00	0.15	0.01
1B	56	3656	-14	0	0	0	4	1	0.00	0.15	0.01
1C	56	3656	-24	-0	0	-0	6	1	0.00	0.15	0.01
1D	56	3656	-14	-0	0	-0	4	1	0.00	0.15	0.01
1E	56	5784	-24	0	0	0	6	1	0.00	0.24	0.01
1F	56	5784	-14	0	0	0	4	1	0.00	0.24	0.01
1G	56	5784	-24	-0	0	-0	6	1	0.00	0.24	0.01
1H	56	5784	-14	-0	0	-0	4	1	0.00	0.24	0.01
1I	56	4255	-22	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.01
1J	56	4255	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.18	0.01
1K	56	4255	-22	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.01
1L	56	4255	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.18	0.01
1M	56	5185	-22	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01
1N	56	5185	-17	0	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01
1O	56	5185	-22	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01
1P	56	5185	-17	-0	0	-0	5	1	0.00	0.22	0.01
2	56	7003	-29	-0	0	0	7	1	0.00	0.29	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 134 NI 28 NF 30 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	4355	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.18	0.03
1B	0	4355	-10	0	0	0	10	1	0.00	0.18	0.02
1C	0	4355	-19	-0	0	-0	16	1	0.00	0.18	0.03
1D	0	4355	-10	-0	0	-0	10	1	0.00	0.18	0.02
1E	0	6533	-19	0	0	0	16	1	0.00	0.27	0.03
1F	0	6533	-10	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02
1G	0	6533	-19	-0	0	-0	16	1	0.00	0.27	0.03
1H	0	6533	-10	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02
1I	0	4981	-16	0	0	0	14	1	0.00	0.21	0.03
1J	0	4981	-12	0	0	0	12	1	0.00	0.21	0.02
1K	0	4981	-16	-0	0	-0	14	1	0.00	0.21	0.03
1L	0	4981	-12	-0	0	-0	12	1	0.00	0.21	0.02
1M	0	5907	-16	0	0	0	14	1	0.00	0.25	0.03
1N	0	5907	-12	0	0	0	12	1	0.00	0.25	0.02
1O	0	5907	-16	-0	0	-0	14	1	0.00	0.25	0.03
1P	0	5907	-12	-0	0	-0	12	1	0.00	0.25	0.02
2	0	8078	-21	-0	0	-0	19	1	0.00	0.34	0.05

1A	28	4355	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.18	0.02
1B	28	4355	-12	0	0	0	7	1	0.00	0.18	0.01
1C	28	4355	-21	-0	0	-0	10	1	0.00	0.18	0.02

1D	28	4355	-12	-0	0	-0	7	1	0.00	0.18	0.01
1E	28	6533	-21	0	0	0	10	1	0.00	0.27	0.02
1F	28	6533	-12	0	0	0	7	1	0.00	0.27	0.01
1G	28	6533	-21	-0	0	-0	10	1	0.00	0.27	0.02
1H	28	6533	-12	-0	0	-0	7	1	0.00	0.27	0.01
1I	28	4981	-18	0	0	0	9	1	0.00	0.21	0.02
1J	28	4981	-14	0	0	0	8	1	0.00	0.21	0.02
1K	28	4981	-18	-0	0	-0	9	1	0.00	0.21	0.02
1L	28	4981	-14	-0	0	-0	8	1	0.00	0.21	0.02
1M	28	5907	-18	0	0	0	9	1	0.00	0.25	0.02
1N	28	5907	-14	0	0	0	8	1	0.00	0.25	0.02
1O	28	5907	-18	-0	0	-0	9	1	0.00	0.25	0.02
1P	28	5907	-14	-0	0	-0	8	1	0.00	0.25	0.02
2	28	8078	-24	-0	0	-0	13	1	0.00	0.34	0.03

1A	56	4355	-23	0	0	0	4	1	0.00	0.18	0.01
1B	56	4355	-14	0	0	0	3	1	0.00	0.18	0.01
1C	56	4355	-23	-0	0	-0	4	1	0.00	0.18	0.01
1D	56	4355	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.18	0.01
1E	56	6533	-23	0	0	0	4	1	0.00	0.27	0.01
1F	56	6533	-14	0	0	0	3	1	0.00	0.27	0.01
1G	56	6533	-23	-0	0	-0	4	1	0.00	0.27	0.01
1H	56	6533	-14	-0	0	-0	3	1	0.00	0.27	0.01
1I	56	4981	-20	0	0	0	4	1	0.00	0.21	0.01
1J	56	4981	-16	0	0	0	3	1	0.00	0.21	0.01
1K	56	4981	-20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.21	0.01
1L	56	4981	-16	-0	0	-0	3	1	0.00	0.21	0.01
1M	56	5907	-20	0	0	0	4	1	0.00	0.25	0.01
1N	56	5907	-16	0	0	0	3	1	0.00	0.25	0.01
1O	56	5907	-20	-0	0	-0	4	1	0.00	0.25	0.01
1P	56	5907	-16	-0	0	-0	3	1	0.00	0.25	0.01
2	56	8078	-27	-0	0	0	6	1	0.00	0.34	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--		----										
	daN		daN*m										

ASTA NUM. 135 NI 30 NF 32 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						

1A	0	4176	-24	1	0	0	16	1	0.00	0.17	0.03
1B	0	4176	-14	1	0	0	11	1	0.00	0.17	0.02
1C	0	4176	-24	-1	0	-0	16	1	0.00	0.17	0.03
1D	0	4176	-14	-1	0	-0	11	1	0.00	0.17	0.02
1E	0	6114	-24	1	0	0	16	1	0.00	0.26	0.03
1F	0	6114	-14	1	0	0	11	1	0.00	0.26	0.02
1G	0	6114	-24	-1	0	-0	16	1	0.00	0.26	0.03
1H	0	6114	-14	-1	0	-0	11	1	0.00	0.26	0.02
1I	0	4732	-21	0	0	0	15	1	0.00	0.20	0.03
1J	0	4732	-17	0	0	0	12	1	0.00	0.20	0.02
1K	0	4732	-21	-0	0	-0	15	1	0.00	0.20	0.03
1L	0	4732	-17	-0	0	-0	12	1	0.00	0.20	0.02
1M	0	5558	-21	0	0	0	15	1	0.00	0.23	0.03
1N	0	5558	-17	0	0	0	12	1	0.00	0.23	0.02
1O	0	5558	-21	-0	0	-0	15	1	0.00	0.23	0.03
1P	0	5558	-17	-0	0	-0	12	1	0.00	0.23	0.02
2	0	7635	-29	-0	0	-0	20	1	0.00	0.32	0.05

1A	28	4176	-26	1	0	0	9	1	0.00	0.17	0.02
1B	28	4176	-16	1	0	0	7	1	0.00	0.17	0.01
1C	28	4176	-26	-1	0	-0	9	1	0.00	0.17	0.02
1D	28	4176	-16	-1	0	-0	7	1	0.00	0.17	0.01
1E	28	6114	-26	1	0	0	9	1	0.00	0.26	0.02
1F	28	6114	-16	1	0	0	7	1	0.00	0.26	0.01
1G	28	6114	-26	-1	0	-0	9	1	0.00	0.26	0.02
1H	28	6114	-16	-1	0	-0	7	1	0.00	0.26	0.01
1I	28	4732	-23	0	0	0	8	1	0.00	0.20	0.02
1J	28	4732	-19	0	0	0	7	1	0.00	0.20	0.01
1K	28	4732	-23	-0	0	-0	8	1	0.00	0.20	0.02
1L	28	4732	-19	-0	0	-0	7	1	0.00	0.20	0.01
1M	28	5558	-23	0	0	0	8	1	0.00	0.23	0.02
1N	28	5558	-19	0	0	0	7	1	0.00	0.23	0.01
1O	28	5558	-23	-0	0	-0	8	1	0.00	0.23	0.02
1P	28	5558	-19	-0	0	-0	7	1	0.00	0.23	0.01
2	28	7635	-31	-0	0	-0	12	1	0.00	0.32	0.03

1A	56	4176	-28	1	0	0	2	1	0.00	0.17	0.00
1B	56	4176	-18	1	0	0	2	1	0.00	0.17	0.00
1C	56	4176	-28	-1	0	-0	2	1	0.00	0.17	0.00
1D	56	4176	-18	-1	0	-0	2	1	0.00	0.17	0.00
1E	56	6114	-28	1	0	0	2	1	0.00	0.26	0.00
1F	56	6114	-18	1	0	0	2	1	0.00	0.26	0.00
1G	56	6114	-28	-1	0	-0	2	1	0.00	0.26	0.00

1H	56	6114	-18	-1	0	-0	2	1	0.00	0.26	0.00
1I	56	4732	-25	0	0	-0	2	1	0.00	0.20	0.00
1J	56	4732	-21	0	0	-0	2	1	0.00	0.20	0.00
1K	56	4732	-25	-0	0	0	2	1	0.00	0.20	0.00
1L	56	4732	-21	-0	0	0	2	1	0.00	0.20	0.00
1M	56	5558	-25	0	0	-0	2	1	0.00	0.23	0.00
1N	56	5558	-21	0	0	-0	2	1	0.00	0.23	0.00
1O	56	5558	-25	-0	0	0	2	1	0.00	0.23	0.00
1P	56	5558	-21	-0	0	0	2	1	0.00	0.23	0.00
2	56	7635	-34	-0	0	0	3	1	0.00	0.32	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 136 NI 32 NF 34 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					

1A	0	3634	-38	1	0	0	18	1	0.01	0.15	0.04
1B	0	3634	-24	1	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02
1C	0	3634	-38	-1	0	-0	18	1	0.01	0.15	0.04
1D	0	3634	-24	-1	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02
1E	0	5192	-38	1	0	0	18	1	0.01	0.22	0.04
1F	0	5192	-24	1	0	0	12	1	0.00	0.22	0.02
1G	0	5192	-38	-1	0	-0	18	1	0.01	0.22	0.04
1H	0	5192	-24	-1	0	-0	12	1	0.00	0.22	0.02
1I	0	4071	-34	0	0	0	16	1	0.00	0.17	0.03
1J	0	4071	-28	0	0	0	14	1	0.00	0.17	0.03
1K	0	4071	-34	-1	0	-0	16	1	0.00	0.17	0.03
1L	0	4071	-28	-1	0	-0	14	1	0.00	0.17	0.03
1M	0	4755	-34	0	0	0	16	1	0.00	0.20	0.03
1N	0	4755	-28	0	0	0	14	1	0.00	0.20	0.03
1O	0	4755	-34	-1	0	-0	16	1	0.00	0.20	0.03
1P	0	4755	-28	-1	0	-0	14	1	0.00	0.20	0.03
2	0	6548	-46	-0	0	-0	22	1	0.01	0.27	0.05

1A	28	3634	-40	1	0	0	7	1	0.01	0.15	0.01
1B	28	3634	-26	1	0	0	5	1	0.00	0.15	0.01
1C	28	3634	-40	-1	0	0	7	1	0.01	0.15	0.01
1D	28	3634	-26	-1	0	0	5	1	0.00	0.15	0.01
1E	28	5192	-40	1	0	0	7	1	0.01	0.22	0.01
1F	28	5192	-26	1	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01
1G	28	5192	-40	-1	0	0	7	1	0.01	0.22	0.01
1H	28	5192	-26	-1	0	0	5	1	0.00	0.22	0.01
1I	28	4071	-36	0	0	0	6	1	0.01	0.17	0.01
1J	28	4071	-30	0	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01
1K	28	4071	-36	-1	0	0	6	1	0.01	0.17	0.01
1L	28	4071	-30	-1	0	0	6	1	0.00	0.17	0.01
1M	28	4755	-36	0	0	0	6	1	0.01	0.20	0.01
1N	28	4755	-30	0	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01
1O	28	4755	-36	-1	0	0	6	1	0.01	0.20	0.01
1P	28	4755	-30	-1	0	0	6	1	0.00	0.20	0.01
2	28	6548	-49	-0	0	0	9	1	0.01	0.27	0.02

1A	56	3634	-42	1	0	-0	-5	1	0.01	0.15	0.01
1B	56	3634	-28	1	0	-0	-3	1	0.00	0.15	0.00
1C	56	3634	-42	-1	0	0	-5	1	0.01	0.15	0.01
1D	56	3634	-28	-1	0	0	-3	1	0.00	0.15	0.00
1E	56	5192	-42	1	0	-0	-5	1	0.01	0.22	0.01
1F	56	5192	-28	1	0	-0	-3	1	0.00	0.22	0.00
1G	56	5192	-42	-1	0	0	-5	1	0.01	0.22	0.01
1H	56	5192	-28	-1	0	0	-3	1	0.00	0.22	0.00
1I	56	4071	-38	0	0	-0	-4	1	0.01	0.17	0.01
1J	56	4071	-32	0	0	-0	-3	1	0.00	0.17	0.01
1K	56	4071	-38	-1	0	0	-4	1	0.01	0.17	0.01
1L	56	4071	-32	-1	0	0	-3	1	0.00	0.17	0.01
1M	56	4755	-38	0	0	-0	-4	1	0.01	0.20	0.01
1N	56	4755	-32	0	0	-0	-3	1	0.00	0.20	0.01
1O	56	4755	-38	-1	0	0	-4	1	0.01	0.20	0.01
1P	56	4755	-32	-1	0	0	-3	1	0.00	0.20	0.01
2	56	6548	-51	-0	0	0	-5	1	0.01	0.27	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
----	-----------------	----------------------	----	--------	---------------	----	----	-----	-------------	--------	--------	------	------

ASTA NUM. 137 NI 34 NF 36 Lungh. 56.0 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota

	cm	daN			daN*m							
1A	0	2726	-7	1	0	1	12	1	0.00	0.11	0.02	
1B	0	2726	6	1	0	1	8	1	0.00	0.11	0.02	
1C	0	2726	-7	-3	0	-0	12	1	0.00	0.11	0.02	
1D	0	2726	6	-3	0	-0	8	1	0.00	0.11	0.02	
1E	0	3804	-7	1	0	1	12	1	0.00	0.16	0.02	
1F	0	3804	6	1	0	1	8	1	0.00	0.16	0.02	
1G	0	3804	-7	-3	0	-0	12	1	0.00	0.16	0.02	
1H	0	3804	6	-3	0	-0	8	1	0.00	0.16	0.02	
1I	0	3011	-6	-0	0	0	12	1	0.00	0.13	0.02	
1J	0	3011	5	-0	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1K	0	3011	-6	-2	0	-0	12	1	0.00	0.13	0.02	
1L	0	3011	5	-2	0	-0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1M	0	3519	-6	-0	0	0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1N	0	3519	5	-0	0	0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1O	0	3519	-6	-2	0	-0	12	1	0.00	0.15	0.02	
1P	0	3519	5	-2	0	-0	9	1	0.00	0.15	0.02	
2	0	4844	-1	-2	0	0	15	1	0.00	0.20	0.03	
1A	28	2726	-9	1	0	1	9	1	0.00	0.11	0.02	
1B	28	2726	4	1	0	1	10	1	0.00	0.11	0.02	
1C	28	2726	-9	-3	0	-0	9	1	0.00	0.11	0.02	
1D	28	2726	4	-3	0	-0	10	1	0.00	0.11	0.02	
1E	28	3804	-9	1	0	1	9	1	0.00	0.16	0.02	
1F	28	3804	4	1	0	1	10	1	0.00	0.16	0.02	
1G	28	3804	-9	-3	0	-0	9	1	0.00	0.16	0.02	
1H	28	3804	4	-3	0	-0	10	1	0.00	0.16	0.02	
1I	28	3011	-8	-0	0	1	9	1	0.00	0.13	0.02	
1J	28	3011	3	-0	0	1	11	1	0.00	0.13	0.02	
1K	28	3011	-8	-2	0	0	9	1	0.00	0.13	0.02	
1L	28	3011	3	-2	0	0	11	1	0.00	0.13	0.02	
1M	28	3519	-8	-0	0	1	9	1	0.00	0.15	0.02	
1N	28	3519	3	-0	0	1	11	1	0.00	0.15	0.02	
1O	28	3519	-8	-2	0	0	9	1	0.00	0.15	0.02	
1P	28	3519	3	-2	0	0	11	1	0.00	0.15	0.02	
2	28	4844	-3	-2	0	1	15	1	0.00	0.20	0.03	
1A	56	2726	-11	1	0	2	6	1	0.00	0.11	0.01	
1B	56	2726	2	1	0	2	12	1	0.00	0.11	0.02	
1C	56	2726	-11	-3	0	-0	6	1	0.00	0.11	0.01	
1D	56	2726	2	-3	0	-0	12	1	0.00	0.11	0.02	
1E	56	3804	-11	1	0	2	6	1	0.00	0.16	0.01	
1F	56	3804	2	1	0	2	12	1	0.00	0.16	0.02	
1G	56	3804	-11	-3	0	-0	6	1	0.00	0.16	0.01	
1H	56	3804	2	-3	0	-0	12	1	0.00	0.16	0.02	
1I	56	3011	-10	-0	0	2	7	1	0.00	0.13	0.01	
1J	56	3011	1	-0	0	2	11	1	0.00	0.13	0.02	
1K	56	3011	-10	-2	0	0	7	1	0.00	0.13	0.01	
1L	56	3011	1	-2	0	0	11	1	0.00	0.13	0.02	
1M	56	3519	-10	-0	0	2	7	1	0.00	0.15	0.01	
1N	56	3519	1	-0	0	2	11	1	0.00	0.15	0.02	
1O	56	3519	-10	-2	0	0	7	1	0.00	0.15	0.01	
1P	56	3519	1	-2	0	0	11	1	0.00	0.15	0.02	
2	56	4844	-6	-2	0	1	13	1	0.00	0.20	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	---	-----											
	daN	daN*m											

ASTA NUM. 138 NI 36 NF 18 Lungh. 58.3 cm SEZ. 2 Rc B= 6.0 H= 6.0 s= 0.4 t= 0.4 cm

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.0703 0.0703 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	---	-----			---	-----		---	---	---	---	
	cm	daN			daN*m							
1A	0	1329	-260	-3	0	2	43	1	0.04	0.06	0.08	
1B	0	1329	-154	-3	0	2	28	1	0.02	0.06	0.05	
1C	0	1329	-260	-7	0	0	43	1	0.04	0.06	0.08	
1D	0	1329	-154	-7	0	0	28	1	0.02	0.06	0.05	
1E	0	1907	-260	-3	0	2	43	1	0.04	0.08	0.08	
1F	0	1907	-154	-3	0	2	28	1	0.02	0.08	0.05	
1G	0	1907	-260	-7	0	0	43	1	0.04	0.08	0.08	
1H	0	1907	-154	-7	0	0	28	1	0.02	0.08	0.05	
1I	0	1444	-243	-3	0	2	40	1	0.04	0.06	0.08	
1J	0	1444	-171	-3	0	2	30	1	0.02	0.06	0.06	
1K	0	1444	-243	-6	0	1	40	1	0.04	0.06	0.08	
1L	0	1444	-171	-6	0	1	30	1	0.02	0.06	0.06	

1M	0	1792	-243	-3	0	2	40	1	0.04	0.07	0.08
1N	0	1792	-171	-3	0	2	30	1	0.02	0.07	0.06
1O	0	1792	-243	-6	0	1	40	1	0.04	0.07	0.08
1P	0	1792	-171	-6	0	1	30	1	0.02	0.07	0.06
2	0	2401	-308	-7	0	2	52	1	0.04	0.10	0.10
1A	29	1329	-262	-3	0	4	-34	1	0.04	0.06	0.07
1B	29	1329	-156	-3	0	4	-18	1	0.02	0.06	0.03
1C	29	1329	-262	-7	0	2	-34	1	0.04	0.06	0.07
1D	29	1329	-156	-7	0	2	-18	1	0.02	0.06	0.03
1E	29	1907	-262	-3	0	4	-34	1	0.04	0.08	0.07
1F	29	1907	-156	-3	0	4	-18	1	0.02	0.08	0.03
1G	29	1907	-262	-7	0	2	-34	1	0.04	0.08	0.07
1H	29	1907	-156	-7	0	2	-18	1	0.02	0.08	0.03
1I	29	1444	-245	-3	0	4	-32	1	0.04	0.06	0.06
1J	29	1444	-173	-3	0	4	-20	1	0.02	0.06	0.04
1K	29	1444	-245	-6	0	2	-32	1	0.04	0.06	0.06
1L	29	1444	-173	-6	0	2	-20	1	0.02	0.06	0.04
1M	29	1792	-245	-3	0	4	-32	1	0.04	0.07	0.06
1N	29	1792	-173	-3	0	4	-20	1	0.02	0.07	0.04
1O	29	1792	-245	-6	0	2	-32	1	0.04	0.07	0.06
1P	29	1792	-173	-6	0	2	-20	1	0.02	0.07	0.04
2	29	2401	-310	-7	0	4	-38	1	0.04	0.10	0.08
1A	58	1329	-264	-3	0	6	-110	1	0.04	0.06	0.22
1B	58	1329	-158	-3	0	6	-63	1	0.02	0.06	0.13
1C	58	1329	-264	-7	0	3	-110	1	0.04	0.06	0.22
1D	58	1329	-158	-7	0	3	-63	1	0.02	0.06	0.13
1E	58	1907	-264	-3	0	6	-110	1	0.04	0.08	0.22
1F	58	1907	-158	-3	0	6	-63	1	0.02	0.08	0.13
1G	58	1907	-264	-7	0	3	-110	1	0.04	0.08	0.22
1H	58	1907	-158	-7	0	3	-63	1	0.02	0.08	0.13
1I	58	1444	-248	-3	0	5	-103	1	0.04	0.06	0.21
1J	58	1444	-175	-3	0	5	-70	1	0.03	0.06	0.14
1K	58	1444	-248	-6	0	3	-103	1	0.04	0.06	0.21
1L	58	1444	-175	-6	0	3	-70	1	0.03	0.06	0.14
1M	58	1792	-248	-3	0	5	-103	1	0.04	0.07	0.21
1N	58	1792	-175	-3	0	5	-70	1	0.03	0.07	0.14
1O	58	1792	-248	-6	0	3	-103	1	0.04	0.07	0.21
1P	58	1792	-175	-6	0	3	-70	1	0.03	0.07	0.14
2	58	2401	-313	-7	0	6	-129	1	0.05	0.10	0.26

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
 Gruppo: **5** Descrizione: **TIRANTI**
 Tabella: **Tabella travi** Struttura: **Nuova**
 Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 Tipologia sismica: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 γM0: **1.050** γM1: **1.050** γM1': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
 Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 2 NF 291 Lungh. 247.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
 qy medio: 0.1062 0.1062 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-1569	9	5	0	7	0	1	0.00	0.03	0.05	
1B	0	-1569	10	5	0	7	-0	1	0.00	0.03	0.05	
1C	0	-1569	9	-5	0	-8	0	1	0.00	0.03	0.05	
1D	0	-1569	10	-5	0	-8	-0	1	0.00	0.03	0.05	
1E	0	-256	9	5	0	7	0	1	0.00	0.01	0.02	
1F	0	-256	10	5	0	7	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1G	0	-256	9	-5	0	-8	0	1	0.00	0.01	0.02	
1H	0	-256	10	-5	0	-8	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1I	0	-2918	8	3	0	4	0	1	0.00	0.06	0.07	
1J	0	-2918	11	3	0	4	-0	1	0.00	0.06	0.07	
1K	0	-2918	8	-3	0	-4	0	1	0.00	0.06	0.07	
1L	0	-2918	11	-3	0	-4	-0	1	0.00	0.06	0.07	
1M	0	1092	8	3	0	4	0	1	0.00	0.02	0.03	
1N	0	1092	11	3	0	4	-0	1	0.00	0.02	0.03	
1O	0	1092	8	-3	0	-4	0	1	0.00	0.02	0.03	
1P	0	1092	11	-3	0	-4	-0	1	0.00	0.02	0.03	
2	0	-1350	12	-0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.03	
1A	124	-1559	-4	5	0	2	3	1	0.00	0.03	0.04	
1B	124	-1559	-3	5	0	2	4	1	0.00	0.03	0.04	
1C	124	-1559	-4	-5	0	-2	3	1	0.00	0.03	0.04	
1D	124	-1559	-3	-5	0	-2	4	1	0.00	0.03	0.04	
1E	124	-246	-4	5	0	2	3	1	0.00	0.01	0.01	
1F	124	-246	-3	5	0	2	4	1	0.00	0.01	0.01	
1G	124	-246	-4	-5	0	-2	3	1	0.00	0.01	0.01	
1H	124	-246	-3	-5	0	-2	4	1	0.00	0.01	0.01	
1I	124	-2908	-5	3	0	1	2	1	0.00	0.06	0.07	
1J	124	-2908	-2	3	0	1	6	1	0.00	0.06	0.07	
1K	124	-2908	-5	-3	0	-1	2	1	0.00	0.06	0.07	
1L	124	-2908	-2	-3	0	-1	6	1	0.00	0.06	0.07	
1M	124	1102	-5	3	0	1	2	1	0.00	0.02	0.03	
1N	124	1102	-2	3	0	1	6	1	0.00	0.02	0.03	
1O	124	1102	-5	-3	0	-1	2	1	0.00	0.02	0.03	
1P	124	1102	-2	-3	0	-1	6	1	0.00	0.02	0.03	
2	124	-1337	-5	-0	0	-0	5	1	0.00	0.03	0.03	
1A	248	-1549	-17	5	0	-4	-10	1	0.00	0.03	0.05	
1B	248	-1549	-16	5	0	-4	-7	1	0.00	0.03	0.05	
1C	248	-1549	-17	-5	0	4	-10	1	0.00	0.03	0.05	
1D	248	-1549	-16	-5	0	4	-7	1	0.00	0.03	0.05	
1E	248	-236	-17	5	0	-4	-10	1	0.00	0.01	0.02	
1F	248	-236	-16	5	0	-4	-7	1	0.00	0.01	0.02	
1G	248	-236	-17	-5	0	4	-10	1	0.00	0.01	0.02	
1H	248	-236	-16	-5	0	4	-7	1	0.00	0.01	0.02	
1I	248	-2898	-18	3	0	-2	-13	1	0.00	0.06	0.07	
1J	248	-2898	-15	3	0	-2	-5	1	0.00	0.06	0.07	
1K	248	-2898	-18	-3	0	2	-13	1	0.00	0.06	0.07	
1L	248	-2898	-15	-3	0	2	-5	1	0.00	0.06	0.07	
1M	248	1112	-18	3	0	-2	-13	1	0.00	0.02	0.04	
1N	248	1112	-15	3	0	-2	-5	1	0.00	0.02	0.03	
1O	248	1112	-18	-3	0	2	-13	1	0.00	0.02	0.04	
1P	248	1112	-15	-3	0	2	-5	1	0.00	0.02	0.03	
2	248	-1324	-22	-0	0	0	-12	1	0.00	0.03	0.04	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	γmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m	daN*m										
1A	-1569	7	-10	1	0.2325	0.8725	1.0234	--	--	0.15	--	0.17 Snell.	'zx' = 156
1B	-1569	7	-7	1	0.2325	0.8725	1.0261	--	--	0.15	--	0.16 Snell.	'zx' = 156
1C	-1569	-8	-10	1	0.2325	0.8725	1.0234	--	--	0.15	--	0.17 Snell.	'zx' = 156
1D	-1569	-8	-7	1	0.2325	0.8725	1.0261	--	--	0.15	--	0.16 Snell.	'zx' = 156

1E	-256	7	-10	1	0.2325	0.9792	1.0038	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx' = 156
1F	-256	7	-7	1	0.2325	0.9792	1.0043	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx' = 156
1G	-256	-8	-10	1	0.2325	0.9792	1.0038	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx' = 156
1H	-256	-8	-7	1	0.2325	0.9792	1.0043	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx' = 156
1I	-2918	4	-13	1	0.2325	0.7630	1.0398	--	--	0.28	--	0.29	Snell.	'zx' = 156
1J	-2918	4	6	1	0.2325	0.7630	1.0544	--	--	0.28	--	0.29	Snell.	'zx' = 156
1K	-2918	-4	-13	1	0.2325	0.7630	1.0398	--	--	0.28	--	0.29	Snell.	'zx' = 156
1L	-2918	-4	6	1	0.2325	0.7630	1.0544	--	--	0.28	--	0.29	Snell.	'zx' = 156
2	-1350	-0	-12	1	0.2325	1.5000	1.0166	--	--	0.13	--	0.13	Snell.	'zx' = 156

ASTA NUM. 2 NI 291 NF 74 Lungh. 247.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1062 0.1062 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-1517	20	2	0	4	-18	1	0.00	0.03	0.05	
1B	0	-1517	21	2	0	4	-19	1	0.00	0.03	0.05	
1C	0	-1517	20	-2	0	-4	-18	1	0.00	0.03	0.05	
1D	0	-1517	21	-2	0	-4	-19	1	0.00	0.03	0.05	
1E	0	-187	20	2	0	4	-18	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-187	21	2	0	4	-19	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-187	20	-2	0	-4	-18	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-187	21	-2	0	-4	-19	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-2870	20	1	0	2	-18	1	0.00	0.06	0.08	
1J	0	-2870	21	1	0	2	-19	1	0.00	0.06	0.08	
1K	0	-2870	20	-1	0	-2	-18	1	0.00	0.06	0.08	
1L	0	-2870	21	-1	0	-2	-19	1	0.00	0.06	0.08	
1M	0	1166	20	1	0	2	-18	1	0.00	0.03	0.04	
1N	0	1166	21	1	0	2	-19	1	0.00	0.03	0.04	
1O	0	1166	20	-1	0	-2	-18	1	0.00	0.03	0.04	
1P	0	1166	21	-1	0	-2	-19	1	0.00	0.03	0.04	
2	0	-1270	28	0	0	0	-26	1	0.00	0.03	0.04	
1A	124	-1507	7	2	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.04	
1B	124	-1507	8	2	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.04	
1C	124	-1507	7	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.04	
1D	124	-1507	8	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.04	
1E	124	-177	7	2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1F	124	-177	8	2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1G	124	-177	7	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1H	124	-177	8	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01	
1I	124	-2860	7	1	0	1	-1	1	0.00	0.06	0.06	
1J	124	-2860	8	1	0	1	-1	1	0.00	0.06	0.07	
1K	124	-2860	7	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.06	0.06	
1L	124	-2860	8	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.06	0.07	
1M	124	1176	7	1	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.03	
1N	124	1176	8	1	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.03	
1O	124	1176	7	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.03	
1P	124	1176	8	-1	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.03	
2	124	-1257	10	0	0	-0	-2	1	0.00	0.03	0.03	
1A	248	-1497	-6	2	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.03	
1B	248	-1497	-5	2	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.03	
1C	248	-1497	-6	-2	0	1	0	1	0.00	0.03	0.03	
1D	248	-1497	-5	-2	0	1	0	1	0.00	0.03	0.03	
1E	248	-167	-6	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1F	248	-167	-5	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1G	248	-167	-6	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1H	248	-167	-5	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01	
1I	248	-2850	-6	1	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.06	
1J	248	-2850	-5	1	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.06	
1K	248	-2850	-6	-1	0	0	0	1	0.00	0.06	0.06	
1L	248	-2850	-5	-1	0	0	0	1	0.00	0.06	0.06	
1M	248	1186	-6	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.03	
1N	248	1186	-5	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.03	
1O	248	1186	-6	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.03	
1P	248	1186	-5	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.03	
2	248	-1244	-7	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.03	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz ----- daN*m	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1517	4	-18	1	0.2325	0.8823	1.0173	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 156
1B	-1517	4	-19	1	0.2325	0.8823	1.0165	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 156
1C	-1517	-4	-18	1	0.2325	0.8834	1.0173	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 156
1D	-1517	-4	-19	1	0.2325	0.8834	1.0165	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 156
1E	-187	4	-18	1	0.2325	0.9855	1.0021	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 156
1F	-187	4	-19	1	0.2325	0.9855	1.0020	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 156
1G	-187	-4	-18	1	0.2325	0.9856	1.0021	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 156
1H	-187	-4	-19	1	0.2325	0.9856	1.0020	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 156
1I	-2870	2	-18	1	0.2325	0.8196	1.0329	--	--	0.27	--	0.28	Snell. 'zx'= 156
1J	-2870	2	-19	1	0.2325	0.8196	1.0309	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 156
1K	-2870	-2	-18	1	0.2325	0.8236	1.0329	--	--	0.27	--	0.28	Snell. 'zx'= 156
1L	-2870	-2	-19	1	0.2325	0.8236	1.0309	--	--	0.27	--	0.29	Snell. 'zx'= 156
2	-1270	-0	-26	1	0.2325	1.5000	1.0106	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 156

ASTA NUM. 3 NI 289 NF 291 Lungh. 247.5 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1062 0.1062 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	929	12	3	0	5	-4	1	0.00	0.02	0.03	
1B	0	929	20	3	0	5	-18	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	929	12	-3	0	-5	-4	1	0.00	0.02	0.03	
1D	0	929	20	-3	0	-5	-18	1	0.00	0.02	0.04	
1E	0	2029	12	3	0	5	-4	1	0.00	0.04	0.06	
1F	0	2029	20	3	0	5	-18	1	0.00	0.04	0.06	
1G	0	2029	12	-3	0	-5	-4	1	0.00	0.04	0.06	
1H	0	2029	20	-3	0	-5	-18	1	0.00	0.04	0.06	
1I	0	-223	4	1	0	3	10	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-223	28	1	0	3	-33	1	0.00	0.00	0.03	
1K	0	-223	4	-1	0	-3	10	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-223	28	-1	0	-3	-33	1	0.00	0.00	0.03	
1M	0	3181	4	1	0	3	10	1	0.00	0.07	0.08	
1N	0	3181	28	1	0	3	-33	1	0.00	0.07	0.09	
1O	0	3181	4	-1	0	-3	10	1	0.00	0.07	0.08	
1P	0	3181	28	-1	0	-3	-33	1	0.00	0.07	0.09	
2	0	2216	22	-0	0	0	-16	1	0.00	0.05	0.06	
1A	124	939	-1	3	0	1	3	1	0.00	0.02	0.02	
1B	124	939	7	3	0	1	-2	1	0.00	0.02	0.02	
1C	124	939	-1	-3	0	-1	3	1	0.00	0.02	0.02	
1D	124	939	7	-3	0	-1	-2	1	0.00	0.02	0.02	
1E	124	2039	-1	3	0	1	3	1	0.00	0.04	0.05	
1F	124	2039	7	3	0	1	-2	1	0.00	0.04	0.05	
1G	124	2039	-1	-3	0	-1	3	1	0.00	0.04	0.05	
1H	124	2039	7	-3	0	-1	-2	1	0.00	0.04	0.05	
1I	124	-213	-9	1	0	0	8	1	0.00	0.00	0.01	
1J	124	-213	15	1	0	0	-7	1	0.00	0.00	0.01	
1K	124	-213	-9	-1	0	-0	8	1	0.00	0.00	0.01	
1L	124	-213	15	-1	0	-0	-7	1	0.00	0.00	0.01	
1M	124	3191	-9	1	0	0	8	1	0.00	0.07	0.07	
1N	124	3191	15	1	0	0	-7	1	0.00	0.07	0.07	
1O	124	3191	-9	-1	0	-0	8	1	0.00	0.07	0.07	
1P	124	3191	15	-1	0	-0	-7	1	0.00	0.07	0.07	
2	124	2229	5	-0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.05	
1A	248	949	-14	3	0	-4	-6	1	0.00	0.02	0.03	
1B	248	949	-6	3	0	-4	-1	1	0.00	0.02	0.03	
1C	248	949	-14	-3	0	4	-6	1	0.00	0.02	0.03	
1D	248	949	-6	-3	0	4	-1	1	0.00	0.02	0.03	
1E	248	2049	-14	3	0	-4	-6	1	0.00	0.05	0.06	
1F	248	2049	-6	3	0	-4	-1	1	0.00	0.05	0.05	
1G	248	2049	-14	-3	0	4	-6	1	0.00	0.05	0.06	
1H	248	2049	-6	-3	0	4	-1	1	0.00	0.05	0.05	
1I	248	-203	-22	1	0	-2	-11	1	0.00	0.00	0.01	
1J	248	-203	2	1	0	-2	4	1	0.00	0.00	0.01	
1K	248	-203	-22	-1	0	2	-11	1	0.00	0.00	0.01	
1L	248	-203	2	-1	0	2	4	1	0.00	0.00	0.01	
1M	248	3201	-22	1	0	-2	-11	1	0.00	0.07	0.08	
1N	248	3201	2	1	0	-2	4	1	0.00	0.07	0.08	
1O	248	3201	-22	-1	0	2	-11	1	0.00	0.07	0.08	
1P	248	3201	2	-1	0	2	4	1	0.00	0.07	0.08	
2	248	2242	-13	-0	0	0	-5	1	0.00	0.05	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--												
	daN		daN*m										
1I	-223	3	-11	1	0.2328	0.9819	0.9996	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 155
1J	-223	3	-33	1	0.2328	0.9819	1.0010	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 155
1K	-223	-3	-11	1	0.2328	0.9819	0.9996	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 155
1L	-223	-3	-33	1	0.2328	0.9819	1.0010	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 155

ASTA NUM. 4 NI 291 NF 17 Lungh. 247.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1062 0.1062 daN/cm
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	1001	18	3	0	4	-12	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	1001	19	3	0	4	-15	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	1001	18	-3	0	-4	-12	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	1001	19	-3	0	-4	-15	1	0.00	0.02	0.04	
1E	0	2089	18	3	0	4	-12	1	0.00	0.05	0.06	
1F	0	2089	19	3	0	4	-15	1	0.00	0.05	0.06	

1G	0	2089	18	-3	0	-4	-12	1	0.00	0.05	0.06
1H	0	2089	19	-3	0	-4	-15	1	0.00	0.05	0.06
1I	0	-147	17	2	0	2	-10	1	0.00	0.00	0.01
1J	0	-147	20	2	0	2	-17	1	0.00	0.00	0.02
1K	0	-147	17	-2	0	-2	-10	1	0.00	0.00	0.01
1L	0	-147	20	-2	0	-2	-17	1	0.00	0.00	0.02
1M	0	3237	17	2	0	2	-10	1	0.00	0.07	0.08
1N	0	3237	20	2	0	2	-17	1	0.00	0.07	0.08
1O	0	3237	17	-2	0	-2	-10	1	0.00	0.07	0.08
1P	0	3237	20	-2	0	-2	-17	1	0.00	0.07	0.08
2	0	2304	25	0	0	0	-19	1	0.00	0.05	0.06
1A	124	1011	5	3	0	-0	2	1	0.00	0.02	0.02
1B	124	1011	6	3	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.02
1C	124	1011	5	-3	0	0	2	1	0.00	0.02	0.02
1D	124	1011	6	-3	0	0	1	1	0.00	0.02	0.02
1E	124	2099	5	3	0	-0	2	1	0.00	0.05	0.05
1F	124	2099	6	3	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.05
1G	124	2099	5	-3	0	0	2	1	0.00	0.05	0.05
1H	124	2099	6	-3	0	0	1	1	0.00	0.05	0.05
1I	124	-137	4	2	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01
1J	124	-137	7	2	0	-0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1K	124	-137	4	-2	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01
1L	124	-137	7	-2	0	0	-1	1	0.00	0.00	0.00
1M	124	3247	4	2	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.07
1N	124	3247	7	2	0	-0	-1	1	0.00	0.07	0.07
1O	124	3247	4	-2	0	0	3	1	0.00	0.07	0.07
1P	124	3247	7	-2	0	0	-1	1	0.00	0.07	0.07
2	124	2317	8	0	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.05
1A	248	1021	-8	3	0	-5	0	1	0.00	0.02	0.03
1B	248	1021	-7	3	0	-5	0	1	0.00	0.02	0.03
1C	248	1021	-8	-3	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03
1D	248	1021	-7	-3	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03
1E	248	2109	-8	3	0	-5	0	1	0.00	0.05	0.05
1F	248	2109	-7	3	0	-5	0	1	0.00	0.05	0.05
1G	248	2109	-8	-3	0	5	0	1	0.00	0.05	0.05
1H	248	2109	-7	-3	0	5	0	1	0.00	0.05	0.05
1I	248	-127	-9	2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01
1J	248	-127	-6	2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01
1K	248	-127	-9	-2	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01
1L	248	-127	-6	-2	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01
1M	248	3257	-9	2	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.08
1N	248	3257	-6	2	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.08
1O	248	3257	-9	-2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.08
1P	248	3257	-6	-2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.08
2	248	2330	-10	0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1I	-147	-3	-10	1	0.2325	0.9881	1.0022	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 156
1J	-147	-3	-17	1	0.2325	0.9881	1.0017	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 156
1K	-147	3	-10	1	0.2325	0.9881	1.0022	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 156
1L	-147	3	-17	1	0.2325	0.9881	1.0017	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 156

ASTA NUM. 5 NI 5 NF 293 Lungh. 244.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1054 0.1054 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-3164	10	2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1B	0	-3164	11	2	0	3	-0	1	0.00	0.07	0.08	
1C	0	-3164	10	-2	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1D	0	-3164	11	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.07	0.08	
1E	0	-256	10	2	0	3	0	1	0.00	0.01	0.01	
1F	0	-256	11	2	0	3	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1G	0	-256	10	-2	0	-3	0	1	0.00	0.01	0.01	
1H	0	-256	11	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.01	0.01	
1I	0	-2154	10	4	0	6	0	1	0.00	0.05	0.06	
1J	0	-2154	11	4	0	6	-0	1	0.00	0.05	0.06	
1K	0	-2154	10	-4	0	-7	0	1	0.00	0.05	0.06	
1L	0	-2154	11	-4	0	-7	-0	1	0.00	0.05	0.06	
1M	0	-1266	10	4	0	6	0	1	0.00	0.03	0.04	
1N	0	-1266	11	4	0	6	-0	1	0.00	0.03	0.04	
1O	0	-1266	10	-4	0	-7	0	1	0.00	0.03	0.04	
1P	0	-1266	11	-4	0	-7	-0	1	0.00	0.03	0.04	
2	0	-2520	14	-0	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.06	
1A	122	-3154	-3	2	0	0	5	1	0.00	0.07	0.07	
1B	122	-3154	-2	2	0	0	5	1	0.00	0.07	0.07	
1C	122	-3154	-3	-2	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.07	
1D	122	-3154	-2	-2	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.07	
1E	122	-246	-3	2	0	0	5	1	0.00	0.01	0.01	
1F	122	-246	-2	2	0	0	5	1	0.00	0.01	0.01	

1G	122	-246	-3	-2	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01
1H	122	-246	-2	-2	0	-0	5	1	0.00	0.01	0.01
1I	122	-2144	-2	4	0	1	5	1	0.00	0.05	0.05
1J	122	-2144	-2	4	0	1	5	1	0.00	0.05	0.05
1K	122	-2144	-2	-4	0	-1	5	1	0.00	0.05	0.05
1L	122	-2144	-2	-4	0	-1	5	1	0.00	0.05	0.05
1M	122	-1256	-2	4	0	1	5	1	0.00	0.03	0.03
1N	122	-1256	-2	4	0	1	5	1	0.00	0.03	0.03
1O	122	-1256	-2	-4	0	-1	5	1	0.00	0.03	0.03
1P	122	-1256	-2	-4	0	-1	5	1	0.00	0.03	0.03
2	122	-2507	-3	-0	0	-0	7	1	0.00	0.06	0.06
1A	245	-3144	-15	2	0	-3	-6	1	0.00	0.07	0.08
1B	245	-3144	-15	2	0	-3	-6	1	0.00	0.07	0.08
1C	245	-3144	-15	-2	0	3	-6	1	0.00	0.07	0.08
1D	245	-3144	-15	-2	0	3	-6	1	0.00	0.07	0.08
1E	245	-236	-15	2	0	-3	-6	1	0.00	0.01	0.01
1F	245	-236	-15	2	0	-3	-6	1	0.00	0.01	0.01
1G	245	-236	-15	-2	0	3	-6	1	0.00	0.01	0.01
1H	245	-236	-15	-2	0	3	-6	1	0.00	0.01	0.01
1I	245	-2134	-15	4	0	-4	-6	1	0.00	0.05	0.06
1J	245	-2134	-15	4	0	-4	-6	1	0.00	0.05	0.06
1K	245	-2134	-15	-4	0	4	-6	1	0.00	0.05	0.06
1L	245	-2134	-15	-4	0	4	-6	1	0.00	0.05	0.06
1M	245	-1246	-15	4	0	-4	-6	1	0.00	0.03	0.04
1N	245	-1246	-15	4	0	-4	-6	1	0.00	0.03	0.04
1O	245	-1246	-15	-4	0	4	-6	1	0.00	0.03	0.04
1P	245	-1246	-15	-4	0	4	-6	1	0.00	0.03	0.04
2	245	-2494	-20	-0	0	-0	-7	1	0.00	0.05	0.06

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-3164	3	-6	1	0.2375	0.7485	1.0534	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 154
1B	-3164	3	-6	1	0.2375	0.7485	1.0547	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 154
1C	-3164	-3	-6	1	0.2375	0.7485	1.0534	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 154
1D	-3164	-3	-6	1	0.2375	0.7485	1.0547	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 154
1E	-256	3	-6	1	0.2375	0.9796	1.0043	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 154
1F	-256	3	-6	1	0.2375	0.9796	1.0044	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 154
1G	-256	-3	-6	1	0.2375	0.9796	1.0043	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 154
1H	-256	-3	-6	1	0.2375	0.9796	1.0044	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 154
1I	-2154	6	-6	1	0.2375	0.8287	1.0366	--	--	0.20	--	0.21	Snell. 'zx'= 154
1J	-2154	6	-6	1	0.2375	0.8287	1.0369	--	--	0.20	--	0.21	Snell. 'zx'= 154
1K	-2154	-7	-6	1	0.2375	0.8287	1.0366	--	--	0.20	--	0.21	Snell. 'zx'= 154
1L	-2154	-7	-6	1	0.2375	0.8287	1.0369	--	--	0.20	--	0.21	Snell. 'zx'= 154
1M	-1266	6	-6	1	0.2375	0.8994	1.0215	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 154
1N	-1266	6	-6	1	0.2375	0.8994	1.0217	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 154
1O	-1266	-7	-6	1	0.2375	0.8994	1.0215	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 154
1P	-1266	-7	-6	1	0.2375	0.8994	1.0217	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 154
2	-2520	-0	-7	1	0.2375	1.0500	1.0342	--	--	0.23	--	0.24	Snell. 'zx'= 154

ASTA NUM. 6 NI 293 NF 13 Lungh. 244.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1054 0.1054 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3100	17	2	0	3	-9	1	0.00	0.07	0.08	
1B	0	-3100	17	2	0	3	-11	1	0.00	0.07	0.08	
1C	0	-3100	17	-2	0	-3	-9	1	0.00	0.07	0.08	
1D	0	-3100	17	-2	0	-3	-11	1	0.00	0.07	0.08	
1E	0	-194	17	2	0	3	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1F	0	-194	17	2	0	3	-11	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-194	17	-2	0	-3	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1H	0	-194	17	-2	0	-3	-11	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-2091	17	2	0	4	-10	1	0.00	0.05	0.06	
1J	0	-2091	17	2	0	4	-10	1	0.00	0.05	0.06	
1K	0	-2091	17	-3	0	-4	-10	1	0.00	0.05	0.06	
1L	0	-2091	17	-3	0	-4	-10	1	0.00	0.05	0.06	
1M	0	-1203	17	2	0	4	-10	1	0.00	0.03	0.04	
1N	0	-1203	17	2	0	4	-10	1	0.00	0.03	0.04	
1O	0	-1203	17	-3	0	-4	-10	1	0.00	0.03	0.04	
1P	0	-1203	17	-3	0	-4	-10	1	0.00	0.03	0.04	
2	0	-2439	22	-0	0	-0	-14	1	0.00	0.05	0.06	
1A	122	-3090	4	2	0	0	3	1	0.00	0.07	0.07	
1B	122	-3090	5	2	0	0	2	1	0.00	0.07	0.07	
1C	122	-3090	4	-2	0	-0	3	1	0.00	0.07	0.07	
1D	122	-3090	5	-2	0	-0	2	1	0.00	0.07	0.07	
1E	122	-184	4	2	0	0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1F	122	-184	5	2	0	0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1G	122	-184	4	-2	0	-0	3	1	0.00	0.00	0.01	
1H	122	-184	5	-2	0	-0	2	1	0.00	0.00	0.01	
1I	122	-2081	4	2	0	1	3	1	0.00	0.05	0.05	
1J	122	-2081	4	2	0	1	3	1	0.00	0.05	0.05	
1K	122	-2081	4	-3	0	-1	3	1	0.00	0.05	0.05	

1L	122	-2081	4	-3	0	-1	3	1	0.00	0.05	0.05
1M	122	-1193	4	2	0	1	3	1	0.00	0.03	0.03
1N	122	-1193	4	2	0	1	3	1	0.00	0.03	0.03
1O	122	-1193	4	-3	0	-1	3	1	0.00	0.03	0.03
1P	122	-1193	4	-3	0	-1	3	1	0.00	0.03	0.03
2	122	-2426	6	-0	0	0	3	1	0.00	0.05	0.06
1A	245	-3080	-9	2	0	-2	0	1	0.00	0.07	0.07
1B	245	-3080	-8	2	0	-2	0	1	0.00	0.07	0.07
1C	245	-3080	-9	-2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.07
1D	245	-3080	-8	-2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.07
1E	245	-174	-9	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1F	245	-174	-8	2	0	-2	0	1	0.00	0.00	0.01
1G	245	-174	-9	-2	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01
1H	245	-174	-8	-2	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01
1I	245	-2071	-9	2	0	-2	0	1	0.00	0.05	0.05
1J	245	-2071	-9	2	0	-2	0	1	0.00	0.05	0.05
1K	245	-2071	-9	-3	0	3	0	1	0.00	0.05	0.05
1L	245	-2071	-9	-3	0	3	0	1	0.00	0.05	0.05
1M	245	-1183	-9	2	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.03
1N	245	-1183	-9	2	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.03
1O	245	-1183	-9	-3	0	3	0	1	0.00	0.03	0.03
1P	245	-1183	-9	-3	0	3	0	1	0.00	0.03	0.03
2	245	-2413	-11	-0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.05

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--	-----	-----										
	daN	daN*m											
1A	-3100	3	-9	1	0.2375	0.7535	1.0465	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 154
1B	-3100	3	-11	1	0.2375	0.7535	1.0434	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 154
1C	-3100	-3	-9	1	0.2375	0.7535	1.0465	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 154
1D	-3100	-3	-11	1	0.2375	0.7535	1.0434	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 154
1E	-194	3	-9	1	0.2375	0.9845	1.0029	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 154
1F	-194	3	-11	1	0.2375	0.9845	1.0027	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 154
1G	-194	-3	-9	1	0.2375	0.9845	1.0029	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 154
1H	-194	-3	-11	1	0.2375	0.9845	1.0027	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 154
1I	-2091	4	-10	1	0.2375	0.8338	1.0306	--	--	0.19	--	0.20	Snell. 'zx'= 154
1J	-2091	4	-10	1	0.2375	0.8338	1.0300	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 154
1K	-2091	-4	-10	1	0.2375	0.8338	1.0306	--	--	0.19	--	0.20	Snell. 'zx'= 154
1L	-2091	-4	-10	1	0.2375	0.8338	1.0300	--	--	0.19	--	0.21	Snell. 'zx'= 154
1M	-1203	4	-10	1	0.2375	0.9043	1.0176	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 154
1N	-1203	4	-10	1	0.2375	0.9043	1.0172	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 154
1O	-1203	-4	-10	1	0.2375	0.9043	1.0176	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 154
1P	-1203	-4	-10	1	0.2375	0.9043	1.0172	--	--	0.11	--	0.12	Snell. 'zx'= 154
2	-2439	0	-14	1	0.2375	0.9125	1.0276	--	--	0.23	--	0.23	Snell. 'zx'= 154

ASTA NUM. 7 NI 6 NF 293 Lungh. 244.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.1054 0.1054 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	-----	
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-751	10	3	0	4	0	1	0.00	0.02	0.02	
1B	0	-751	10	3	0	4	-0	1	0.00	0.02	0.02	
1C	0	-751	10	-2	0	-3	0	1	0.00	0.02	0.02	
1D	0	-751	10	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.02	0.02	
1E	0	2369	10	3	0	4	0	1	0.00	0.05	0.06	
1F	0	2369	10	3	0	4	-0	1	0.00	0.05	0.06	
1G	0	2369	10	-2	0	-3	0	1	0.00	0.05	0.06	
1H	0	2369	10	-2	0	-3	-0	1	0.00	0.05	0.06	
1I	0	332	10	4	0	6	0	1	0.00	0.01	0.02	
1J	0	332	10	4	0	6	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1K	0	332	10	-4	0	-5	0	1	0.00	0.01	0.02	
1L	0	332	10	-4	0	-5	-0	1	0.00	0.01	0.02	
1M	0	1286	10	4	0	6	0	1	0.00	0.03	0.04	
1N	0	1286	10	4	0	6	-0	1	0.00	0.03	0.04	
1O	0	1286	10	-4	0	-5	0	1	0.00	0.03	0.04	
1P	0	1286	10	-4	0	-5	-0	1	0.00	0.03	0.04	
2	0	1200	13	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.03	
1A	122	-741	-3	3	0	0	4	1	0.00	0.02	0.02	
1B	122	-741	-3	3	0	0	5	1	0.00	0.02	0.02	
1C	122	-741	-3	-2	0	-0	4	1	0.00	0.02	0.02	
1D	122	-741	-3	-2	0	-0	5	1	0.00	0.02	0.02	
1E	122	2379	-3	3	0	0	4	1	0.00	0.05	0.06	
1F	122	2379	-3	3	0	0	5	1	0.00	0.05	0.06	
1G	122	2379	-3	-2	0	-0	4	1	0.00	0.05	0.06	
1H	122	2379	-3	-2	0	-0	5	1	0.00	0.05	0.06	
1I	122	342	-3	4	0	1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1J	122	342	-3	4	0	1	5	1	0.00	0.01	0.01	
1K	122	342	-3	-4	0	-1	4	1	0.00	0.01	0.01	
1L	122	342	-3	-4	0	-1	5	1	0.00	0.01	0.01	
1M	122	1296	-3	4	0	1	4	1	0.00	0.03	0.03	
1N	122	1296	-3	4	0	1	5	1	0.00	0.03	0.03	
1O	122	1296	-3	-4	0	-1	4	1	0.00	0.03	0.03	
1P	122	1296	-3	-4	0	-1	5	1	0.00	0.03	0.03	

2	122	1213	-4	0	0	0	6	1	0.00	0.03	0.03
1A	245	-731	-16	3	0	-3	-7	1	0.00	0.02	0.02
1B	245	-731	-15	3	0	-3	-6	1	0.00	0.02	0.02
1C	245	-731	-16	-2	0	3	-7	1	0.00	0.02	0.02
1D	245	-731	-15	-2	0	3	-6	1	0.00	0.02	0.02
1E	245	2389	-16	3	0	-3	-7	1	0.00	0.05	0.06
1F	245	2389	-15	3	0	-3	-6	1	0.00	0.05	0.06
1G	245	2389	-16	-2	0	3	-7	1	0.00	0.05	0.06
1H	245	2389	-15	-2	0	3	-6	1	0.00	0.05	0.06
1I	245	352	-16	4	0	-3	-7	1	0.00	0.01	0.02
1J	245	352	-16	4	0	-3	-7	1	0.00	0.01	0.02
1K	245	352	-16	-4	0	3	-7	1	0.00	0.01	0.02
1L	245	352	-16	-4	0	3	-7	1	0.00	0.01	0.02
1M	245	1306	-16	4	0	-3	-7	1	0.00	0.03	0.04
1N	245	1306	-16	4	0	-3	-7	1	0.00	0.03	0.04
1O	245	1306	-16	-4	0	3	-7	1	0.00	0.03	0.04
1P	245	1306	-16	-4	0	3	-7	1	0.00	0.03	0.04
2	245	1226	-20	0	0	-0	-9	1	0.00	0.03	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-751	4	-7	1	0.2375	0.9403	1.0120	--	--	0.07	--	0.08 Snell.	'zx'= 154
1B	-751	4	-6	1	0.2375	0.9403	1.0127	--	--	0.07	--	0.08 Snell.	'zx'= 154
1C	-751	-3	-7	1	0.2375	0.9403	1.0120	--	--	0.07	--	0.08 Snell.	'zx'= 154
1D	-751	-3	-6	1	0.2375	0.9403	1.0127	--	--	0.07	--	0.08 Snell.	'zx'= 154

ASTA NUM. 8 NI 293 NF 14 Lungh. 244.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.1054 0.1054 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
		daN			daN*m							
1A	0	-683	17	1	0	3	-11	1	0.00	0.02	0.03	
1B	0	-683	17	1	0	3	-11	1	0.00	0.02	0.03	
1C	0	-683	17	-1	0	-3	-11	1	0.00	0.02	0.03	
1D	0	-683	17	-1	0	-3	-11	1	0.00	0.02	0.03	
1E	0	2425	17	1	0	3	-11	1	0.00	0.05	0.06	
1F	0	2425	17	1	0	3	-11	1	0.00	0.05	0.06	
1G	0	2425	17	-1	0	-3	-11	1	0.00	0.05	0.06	
1H	0	2425	17	-1	0	-3	-11	1	0.00	0.05	0.06	
1I	0	396	17	2	0	3	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1J	0	396	17	2	0	3	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1K	0	396	17	-2	0	-3	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1L	0	396	17	-2	0	-3	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1M	0	1346	17	2	0	3	-11	1	0.00	0.03	0.04	
1N	0	1346	17	2	0	3	-11	1	0.00	0.03	0.04	
1O	0	1346	17	-2	0	-3	-11	1	0.00	0.03	0.04	
1P	0	1346	17	-2	0	-3	-11	1	0.00	0.03	0.04	
2	0	1281	23	0	0	-0	-15	1	0.00	0.03	0.04	
1A	122	-673	5	1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.02	
1B	122	-673	5	1	0	0	2	1	0.00	0.01	0.02	
1C	122	-673	5	-1	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.02	
1D	122	-673	5	-1	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.02	
1E	122	2435	5	1	0	0	2	1	0.00	0.05	0.06	
1F	122	2435	5	1	0	0	2	1	0.00	0.05	0.06	
1G	122	2435	5	-1	0	-1	2	1	0.00	0.05	0.06	
1H	122	2435	5	-1	0	-1	2	1	0.00	0.05	0.06	
1I	122	406	5	2	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1J	122	406	5	2	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	122	406	5	-2	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1L	122	406	5	-2	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	122	1356	5	2	0	1	2	1	0.00	0.03	0.03	
1N	122	1356	5	2	0	1	2	1	0.00	0.03	0.03	
1O	122	1356	5	-2	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.03	
1P	122	1356	5	-2	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.03	
2	122	1294	6	0	0	-0	3	1	0.00	0.03	0.03	
1A	245	-663	-8	1	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.02	
1B	245	-663	-8	1	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.02	
1C	245	-663	-8	-1	0	2	0	1	0.00	0.01	0.02	
1D	245	-663	-8	-1	0	2	0	1	0.00	0.01	0.02	
1E	245	2445	-8	1	0	-2	0	1	0.00	0.05	0.06	
1F	245	2445	-8	1	0	-2	0	1	0.00	0.05	0.06	
1G	245	2445	-8	-1	0	2	0	1	0.00	0.05	0.06	
1H	245	2445	-8	-1	0	2	0	1	0.00	0.05	0.06	
1I	245	416	-8	2	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1J	245	416	-8	2	0	-2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1K	245	416	-8	-2	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1L	245	416	-8	-2	0	2	0	1	0.00	0.01	0.01	
1M	245	1366	-8	2	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.03	
1N	245	1366	-8	2	0	-2	0	1	0.00	0.03	0.03	
1O	245	1366	-8	-2	0	2	0	1	0.00	0.03	0.03	
1P	245	1366	-8	-2	0	2	0	1	0.00	0.03	0.03	

2 245 1307 -11 0 0 -0 0 1 0.00 0.03 0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-683	3	-11	1	0.2375	0.9457	1.0096	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 154
1B	-683	3	-11	1	0.2375	0.9457	1.0095	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 154
1C	-683	-3	-11	1	0.2375	0.9457	1.0096	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 154
1D	-683	-3	-11	1	0.2375	0.9457	1.0095	--	--	0.06	--	0.07	Snell. 'zx'= 154

ASTA NUM. 9 NI 290 NF 295 Lungh. 251.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1071 0.1071 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
			daN			daN*m						
1A	0	963	10	3	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1B	0	963	10	3	0	5	-0	1	0.00	0.02	0.03	
1C	0	963	10	-3	0	-5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1D	0	963	10	-3	0	-5	-0	1	0.00	0.02	0.03	
1E	0	2037	10	3	0	5	0	1	0.00	0.04	0.05	
1F	0	2037	10	3	0	5	-0	1	0.00	0.04	0.05	
1G	0	2037	10	-3	0	-5	0	1	0.00	0.04	0.05	
1H	0	2037	10	-3	0	-5	-0	1	0.00	0.04	0.05	
1I	0	-204	10	1	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-204	10	1	0	3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	0	-204	10	-1	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-204	10	-1	0	-3	-0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	0	3204	10	1	0	3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1N	0	3204	10	1	0	3	-0	1	0.00	0.07	0.08	
1O	0	3204	10	-1	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1P	0	3204	10	-1	0	-3	-0	1	0.00	0.07	0.08	
2	0	2247	13	-0	0	-0	0	1	0.00	0.05	0.05	
1A	126	973	-3	3	0	1	4	1	0.00	0.02	0.02	
1B	126	973	-3	3	0	1	4	1	0.00	0.02	0.02	
1C	126	973	-3	-3	0	-1	4	1	0.00	0.02	0.02	
1D	126	973	-3	-3	0	-1	4	1	0.00	0.02	0.02	
1E	126	2047	-3	3	0	1	4	1	0.00	0.05	0.05	
1F	126	2047	-3	3	0	1	4	1	0.00	0.05	0.05	
1G	126	2047	-3	-3	0	-1	4	1	0.00	0.05	0.05	
1H	126	2047	-3	-3	0	-1	4	1	0.00	0.05	0.05	
1I	126	-194	-3	1	0	0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1J	126	-194	-3	1	0	0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1K	126	-194	-3	-1	0	-0	4	1	0.00	0.00	0.01	
1L	126	-194	-3	-1	0	-0	5	1	0.00	0.00	0.01	
1M	126	3214	-3	1	0	0	4	1	0.00	0.07	0.07	
1N	126	3214	-3	1	0	0	5	1	0.00	0.07	0.07	
1O	126	3214	-3	-1	0	-0	4	1	0.00	0.07	0.07	
1P	126	3214	-3	-1	0	-0	5	1	0.00	0.07	0.07	
2	126	2260	-4	-0	0	-0	6	1	0.00	0.05	0.05	
1A	252	983	-17	3	0	-4	-9	1	0.00	0.02	0.03	
1B	252	983	-17	3	0	-4	-8	1	0.00	0.02	0.03	
1C	252	983	-17	-3	0	4	-9	1	0.00	0.02	0.03	
1D	252	983	-17	-3	0	4	-8	1	0.00	0.02	0.03	
1E	252	2057	-17	3	0	-4	-9	1	0.00	0.05	0.06	
1F	252	2057	-17	3	0	-4	-8	1	0.00	0.05	0.06	
1G	252	2057	-17	-3	0	4	-9	1	0.00	0.05	0.06	
1H	252	2057	-17	-3	0	4	-8	1	0.00	0.05	0.06	
1I	252	-184	-17	1	0	-2	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1J	252	-184	-17	1	0	-2	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1K	252	-184	-17	-1	0	2	-9	1	0.00	0.00	0.01	
1L	252	-184	-17	-1	0	2	-8	1	0.00	0.00	0.01	
1M	252	3224	-17	1	0	-2	-9	1	0.00	0.07	0.08	
1N	252	3224	-17	1	0	-2	-8	1	0.00	0.07	0.08	
1O	252	3224	-17	-1	0	2	-9	1	0.00	0.07	0.08	
1P	252	3224	-17	-1	0	2	-8	1	0.00	0.07	0.08	
2	252	2273	-22	-0	0	-0	-11	1	0.00	0.05	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1I	-204	3	-9	1	0.2265	0.9830	1.0033	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 158
1J	-204	3	-8	1	0.2265	0.9830	1.0034	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 158
1K	-204	-3	-9	1	0.2265	0.9830	1.0033	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 158
1L	-204	-3	-8	1	0.2265	0.9830	1.0034	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 158

ASTA NUM. 10 NI 295 NF 11 Lungh. 251.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1071 0.1071 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	daN			daN*m			-----	-----	-----		
cm												
1A	0	1040	19	3	0	4	-15	1	0.00	0.02	0.04	
1B	0	1040	20	3	0	4	-16	1	0.00	0.02	0.04	
1C	0	1040	19	-3	0	-4	-15	1	0.00	0.02	0.04	
1D	0	1040	20	-3	0	-4	-16	1	0.00	0.02	0.04	
1E	0	2102	19	3	0	4	-15	1	0.00	0.05	0.06	
1F	0	2102	20	3	0	4	-16	1	0.00	0.05	0.06	
1G	0	2102	19	-3	0	-4	-15	1	0.00	0.05	0.06	
1H	0	2102	20	-3	0	-4	-16	1	0.00	0.05	0.06	
1I	0	-126	19	2	0	2	-14	1	0.00	0.00	0.01	
1J	0	-126	20	2	0	2	-16	1	0.00	0.00	0.02	
1K	0	-126	19	-2	0	-2	-14	1	0.00	0.00	0.01	
1L	0	-126	20	-2	0	-2	-16	1	0.00	0.00	0.02	
1M	0	3268	19	2	0	2	-14	1	0.00	0.07	0.08	
1N	0	3268	20	2	0	2	-16	1	0.00	0.07	0.08	
1O	0	3268	19	-2	0	-2	-14	1	0.00	0.07	0.08	
1P	0	3268	20	-2	0	-2	-16	1	0.00	0.07	0.08	
2	0	2341	26	-0	0	-0	-21	1	0.00	0.05	0.06	
1A	126	1050	6	3	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.02	
1B	126	1050	6	3	0	-0	1	1	0.00	0.02	0.02	
1C	126	1050	6	-3	0	0	1	1	0.00	0.02	0.02	
1D	126	1050	6	-3	0	0	1	1	0.00	0.02	0.02	
1E	126	2112	6	3	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.05	
1F	126	2112	6	3	0	-0	1	1	0.00	0.05	0.05	
1G	126	2112	6	-3	0	0	1	1	0.00	0.05	0.05	
1H	126	2112	6	-3	0	0	1	1	0.00	0.05	0.05	
1I	126	-116	6	2	0	-0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1J	126	-116	7	2	0	-0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1K	126	-116	6	-2	0	0	1	1	0.00	0.00	0.00	
1L	126	-116	7	-2	0	0	0	1	0.00	0.00	0.00	
1M	126	3278	6	2	0	-0	1	1	0.00	0.07	0.07	
1N	126	3278	7	2	0	-0	0	1	0.00	0.07	0.07	
1O	126	3278	6	-2	0	0	1	1	0.00	0.07	0.07	
1P	126	3278	7	-2	0	0	0	1	0.00	0.07	0.07	
2	126	2354	8	-0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.05	
1A	252	1060	-8	3	0	-5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1B	252	1060	-7	3	0	-5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1C	252	1060	-8	-3	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1D	252	1060	-7	-3	0	5	0	1	0.00	0.02	0.03	
1E	252	2122	-8	3	0	-5	0	1	0.00	0.05	0.06	
1F	252	2122	-7	3	0	-5	0	1	0.00	0.05	0.06	
1G	252	2122	-8	-3	0	5	0	1	0.00	0.05	0.06	
1H	252	2122	-7	-3	0	5	0	1	0.00	0.05	0.06	
1I	252	-106	-8	2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1J	252	-106	-7	2	0	-3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1K	252	-106	-8	-2	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1L	252	-106	-7	-2	0	3	0	1	0.00	0.00	0.01	
1M	252	3288	-8	2	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1N	252	3288	-7	2	0	-3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1O	252	3288	-8	-2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.08	
1P	252	3288	-7	-2	0	3	0	1	0.00	0.07	0.08	
2	252	2367	-9	-0	0	0	0	1	0.00	0.05	0.05	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ _{min.}	ky	kz	kLT	χ _{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--	--	daN*m											
daN													
1I	-126	-3	-14	1	0.2265	0.9895	1.0017	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 158
1J	-126	-3	-16	1	0.2265	0.9895	1.0016	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 158
1K	-126	3	-14	1	0.2265	0.9895	1.0017	--	--	0.01	--	0.02	Snell. 'zx'= 158
1L	-126	3	-16	1	0.2265	0.9895	1.0016	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 158

ASTA NUM. 11 NI 8 NF 295 Lungh. 251.6 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1071 0.1071 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--	--	daN			daN*m			-----	-----	-----		
cm												
1A	0	-1537	9	4	0	7	0	1	0.00	0.03	0.05	
1B	0	-1537	9	4	0	7	-0	1	0.00	0.03	0.05	
1C	0	-1537	9	-4	0	-7	0	1	0.00	0.03	0.05	
1D	0	-1537	9	-4	0	-7	-0	1	0.00	0.03	0.05	
1E	0	-212	9	4	0	7	0	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-212	9	4	0	7	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-212	9	-4	0	-7	0	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-212	9	-4	0	-7	-0	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-2918	9	2	0	4	0	1	0.00	0.06	0.07	

1J	0	-2918	10	2	0	4	-0	1	0.00	0.06	0.07
1K	0	-2918	9	-2	0	-4	0	1	0.00	0.06	0.07
1L	0	-2918	10	-2	0	-4	-0	1	0.00	0.06	0.07
1M	0	1169	9	2	0	4	0	1	0.00	0.03	0.03
1N	0	1169	10	2	0	4	-0	1	0.00	0.03	0.03
1O	0	1169	9	-2	0	-4	0	1	0.00	0.03	0.03
1P	0	1169	10	-2	0	-4	-0	1	0.00	0.03	0.03
2	0	-1293	12	0	0	0	0	1	0.00	0.03	0.03
1A	126	-1527	-4	4	0	1	3	1	0.00	0.03	0.04
1B	126	-1527	-4	4	0	1	3	1	0.00	0.03	0.04
1C	126	-1527	-4	-4	0	-1	3	1	0.00	0.03	0.04
1D	126	-1527	-4	-4	0	-1	3	1	0.00	0.03	0.04
1E	126	-202	-4	4	0	1	3	1	0.00	0.00	0.01
1F	126	-202	-4	4	0	1	3	1	0.00	0.00	0.01
1G	126	-202	-4	-4	0	-1	3	1	0.00	0.00	0.01
1H	126	-202	-4	-4	0	-1	3	1	0.00	0.00	0.01
1I	126	-2908	-5	2	0	1	2	1	0.00	0.06	0.07
1J	126	-2908	-4	2	0	1	4	1	0.00	0.06	0.07
1K	126	-2908	-5	-2	0	-1	2	1	0.00	0.06	0.07
1L	126	-2908	-4	-2	0	-1	4	1	0.00	0.06	0.07
1M	126	1179	-5	2	0	1	2	1	0.00	0.03	0.03
1N	126	1179	-4	2	0	1	4	1	0.00	0.03	0.03
1O	126	1179	-5	-2	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.03
1P	126	1179	-4	-2	0	-1	4	1	0.00	0.03	0.03
2	126	-1280	-6	0	0	0	4	1	0.00	0.03	0.03
1A	252	-1517	-18	4	0	-4	-11	1	0.00	0.03	0.05
1B	252	-1517	-18	4	0	-4	-10	1	0.00	0.03	0.05
1C	252	-1517	-18	-4	0	4	-11	1	0.00	0.03	0.05
1D	252	-1517	-18	-4	0	4	-10	1	0.00	0.03	0.05
1E	252	-192	-18	4	0	-4	-11	1	0.00	0.00	0.02
1F	252	-192	-18	4	0	-4	-10	1	0.00	0.00	0.02
1G	252	-192	-18	-4	0	4	-11	1	0.00	0.00	0.02
1H	252	-192	-18	-4	0	4	-10	1	0.00	0.00	0.02
1I	252	-2898	-18	2	0	-2	-12	1	0.00	0.06	0.07
1J	252	-2898	-17	2	0	-2	-9	1	0.00	0.06	0.07
1K	252	-2898	-18	-2	0	2	-12	1	0.00	0.06	0.07
1L	252	-2898	-17	-2	0	2	-9	1	0.00	0.06	0.07
1M	252	1189	-18	2	0	-2	-12	1	0.00	0.03	0.04
1N	252	1189	-17	2	0	-2	-9	1	0.00	0.03	0.03
1O	252	1189	-18	-2	0	2	-12	1	0.00	0.03	0.04
1P	252	1189	-17	-2	0	2	-9	1	0.00	0.03	0.03
2	252	-1267	-23	0	0	0	-14	1	0.00	0.03	0.04

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-1537	7	-11	1	0.2265	0.8718	1.0232	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 158
1B	-1537	7	-10	1	0.2265	0.8718	1.0240	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 158
1C	-1537	-7	-11	1	0.2265	0.8718	1.0232	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 158
1D	-1537	-7	-10	1	0.2265	0.8718	1.0240	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 158
1E	-212	7	-11	1	0.2265	0.9823	1.0032	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 158
1F	-212	7	-10	1	0.2265	0.9823	1.0033	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 158
1G	-212	-7	-11	1	0.2265	0.9823	1.0032	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 158
1H	-212	-7	-10	1	0.2265	0.9823	1.0033	--	--	0.02	--	0.04	Snell. 'zx'= 158
1I	-2918	4	-12	1	0.2265	0.7567	1.0426	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'= 158
1J	-2918	4	-9	1	0.2265	0.7567	1.0473	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 158
1K	-2918	-4	-12	1	0.2265	0.7567	1.0426	--	--	0.28	--	0.30	Snell. 'zx'= 158
1L	-2918	-4	-9	1	0.2265	0.7567	1.0473	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 158
2	-1293	0	-14	1	0.2265	1.0020	1.0156	--	--	0.13	--	0.13	Snell. 'zx'= 158

ASTA NUM. 12 NI 295 NF 166 Lungh. 251.4 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1071 0.1071 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN	daN	daN	daN*m	daN*m	daN*m					
1A	0	-1464	20	2	0	4	-17	1	0.00	0.03	0.05	
1B	0	-1464	21	2	0	4	-19	1	0.00	0.03	0.05	
1C	0	-1464	20	-2	0	-4	-17	1	0.00	0.03	0.05	
1D	0	-1464	21	-2	0	-4	-19	1	0.00	0.03	0.05	
1E	0	-147	20	2	0	4	-17	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-147	21	2	0	4	-19	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-147	20	-2	0	-4	-17	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-147	21	-2	0	-4	-19	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-2845	19	1	0	2	-14	1	0.00	0.06	0.07	
1J	0	-2845	22	1	0	2	-21	1	0.00	0.06	0.08	
1K	0	-2845	19	-1	0	-2	-14	1	0.00	0.06	0.07	
1L	0	-2845	22	-1	0	-2	-21	1	0.00	0.06	0.08	
1M	0	1234	19	1	0	2	-14	1	0.00	0.03	0.04	
1N	0	1234	22	1	0	2	-21	1	0.00	0.03	0.04	
1O	0	1234	19	-1	0	-2	-14	1	0.00	0.03	0.04	
1P	0	1234	22	-1	0	-2	-21	1	0.00	0.03	0.04	
2	0	-1201	27	0	0	0	-25	1	0.00	0.03	0.04	

1A	126	-1454	7	2	0	1	0	1	0.00	0.03	0.03
1B	126	-1454	7	2	0	1	-1	1	0.00	0.03	0.03
1C	126	-1454	7	-2	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.03
1D	126	-1454	7	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.03	0.03
1E	126	-137	7	2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.01
1F	126	-137	7	2	0	1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1G	126	-137	7	-2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.01
1H	126	-137	7	-2	0	-1	-1	1	0.00	0.00	0.01
1I	126	-2835	6	1	0	1	1	1	0.00	0.06	0.06
1J	126	-2835	8	1	0	1	-2	1	0.00	0.06	0.06
1K	126	-2835	6	-1	0	-1	1	1	0.00	0.06	0.06
1L	126	-2835	8	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.06	0.06
1M	126	1244	6	1	0	1	1	1	0.00	0.03	0.03
1N	126	1244	8	1	0	1	-2	1	0.00	0.03	0.03
1O	126	1244	6	-1	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.03
1P	126	1244	8	-1	0	-1	-2	1	0.00	0.03	0.03
2	126	-1188	10	0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.03

1A	251	-1444	-7	2	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.03
1B	251	-1444	-6	2	0	-1	0	1	0.00	0.03	0.03
1C	251	-1444	-7	-2	0	1	0	1	0.00	0.03	0.03
1D	251	-1444	-6	-2	0	1	0	1	0.00	0.03	0.03
1E	251	-127	-7	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1F	251	-127	-6	2	0	-1	0	1	0.00	0.00	0.00
1G	251	-127	-7	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1H	251	-127	-6	-2	0	1	0	1	0.00	0.00	0.00
1I	251	-2824	-8	1	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.06
1J	251	-2824	-5	1	0	-0	0	1	0.00	0.06	0.06
1K	251	-2824	-8	-1	0	0	0	1	0.00	0.06	0.06
1L	251	-2824	-5	-1	0	0	0	1	0.00	0.06	0.06
1M	251	1254	-8	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.03
1N	251	1254	-5	1	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.03
1O	251	1254	-8	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.03
1P	251	1254	-5	-1	0	0	0	1	0.00	0.03	0.03
2	251	-1175	-8	0	0	-0	0	1	0.00	0.03	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-1464	4	-17	1	0.2268	0.8781	1.0189	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 158
1B	-1464	4	-19	1	0.2268	0.8781	1.0171	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 158
1C	-1464	-4	-17	1	0.2268	0.8781	1.0189	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 158
1D	-1464	-4	-19	1	0.2268	0.8781	1.0171	--	--	0.14	--	0.16	Snell. 'zx'= 158
1E	-147	4	-17	1	0.2268	0.9878	1.0019	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 158
1F	-147	4	-19	1	0.2268	0.9878	1.0017	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 158
1G	-147	-4	-17	1	0.2268	0.9878	1.0019	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 158
1H	-147	-4	-19	1	0.2268	0.9878	1.0017	--	--	0.01	--	0.03	Snell. 'zx'= 158
1I	-2845	2	-14	1	0.2268	0.8061	1.0389	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 158
1J	-2845	2	-21	1	0.2268	0.8061	1.0304	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 158
1K	-2845	-2	-14	1	0.2268	0.8087	1.0389	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 158
1L	-2845	-2	-21	1	0.2268	0.8087	1.0304	--	--	0.28	--	0.29	Snell. 'zx'= 158
2	-1201	-0	-25	1	0.2268	1.5000	1.0111	--	--	0.12	--	0.13	Snell. 'zx'= 158

ASTA NUM. 13 NI 4 NF 294 Lungh. 243.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1052 0.1052 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
-----		-----			-----			-----	-----	-----	-----	
cm		daN			daN*m							

1A	0	-740	22	3	0	3	-20	1	0.00	0.02	0.03	
1B	0	-740	24	3	0	3	-22	1	0.00	0.02	0.03	
1C	0	-740	22	-3	0	-4	-20	1	0.00	0.02	0.03	
1D	0	-740	24	-3	0	-4	-22	1	0.00	0.02	0.03	
1E	0	2365	22	3	0	3	-20	1	0.00	0.05	0.07	
1F	0	2365	24	3	0	3	-22	1	0.00	0.05	0.07	
1G	0	2365	22	-3	0	-4	-20	1	0.00	0.05	0.07	
1H	0	2365	24	-3	0	-4	-22	1	0.00	0.05	0.07	
1I	0	337	23	4	0	6	-20	1	0.00	0.01	0.03	
1J	0	337	23	4	0	6	-21	1	0.00	0.01	0.03	
1K	0	337	23	-4	0	-6	-20	1	0.00	0.01	0.03	
1L	0	337	23	-4	0	-6	-21	1	0.00	0.01	0.03	
1M	0	1288	23	4	0	6	-20	1	0.00	0.03	0.05	
1N	0	1288	23	4	0	6	-21	1	0.00	0.03	0.05	
1O	0	1288	23	-4	0	-6	-20	1	0.00	0.03	0.05	
1P	0	1288	23	-4	0	-6	-21	1	0.00	0.03	0.05	
2	0	1204	32	-0	0	-0	-30	1	0.00	0.03	0.04	

1A	122	-730	9	3	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.02	
1B	122	-730	11	3	0	0	-0	1	0.00	0.02	0.02	
1C	122	-730	9	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.02	
1D	122	-730	11	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.02	0.02	
1E	122	2375	9	3	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.05	
1F	122	2375	11	3	0	0	-0	1	0.00	0.05	0.05	
1G	122	2375	9	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.05	
1H	122	2375	11	-3	0	-0	-0	1	0.00	0.05	0.05	
1I	122	347	10	4	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01	

1J	122	347	10	4	0	1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1K	122	347	10	-4	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1L	122	347	10	-4	0	-1	-0	1	0.00	0.01	0.01
1M	122	1298	10	4	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.03
1N	122	1298	10	4	0	1	-0	1	0.00	0.03	0.03
1O	122	1298	10	-4	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.03
1P	122	1298	10	-4	0	-1	-0	1	0.00	0.03	0.03
2	122	1217	15	-0	0	-0	-1	1	0.00	0.03	0.03
1A	244	-720	-3	3	0	-3	3	1	0.00	0.02	0.02
1B	244	-720	-2	3	0	-3	5	1	0.00	0.02	0.02
1C	244	-720	-3	-3	0	3	3	1	0.00	0.02	0.02
1D	244	-720	-2	-3	0	3	5	1	0.00	0.02	0.02
1E	244	2385	-3	3	0	-3	3	1	0.00	0.05	0.06
1F	244	2385	-2	3	0	-3	5	1	0.00	0.05	0.06
1G	244	2385	-3	-3	0	3	3	1	0.00	0.05	0.06
1H	244	2385	-2	-3	0	3	5	1	0.00	0.05	0.06
1I	244	357	-3	4	0	-3	4	1	0.00	0.01	0.02
1J	244	357	-2	4	0	-3	4	1	0.00	0.01	0.02
1K	244	357	-3	-4	0	3	4	1	0.00	0.01	0.02
1L	244	357	-2	-4	0	3	4	1	0.00	0.01	0.02
1M	244	1308	-3	4	0	-3	4	1	0.00	0.03	0.04
1N	244	1308	-2	4	0	-3	4	1	0.00	0.03	0.04
1O	244	1308	-3	-4	0	3	4	1	0.00	0.03	0.04
1P	244	1308	-2	-4	0	3	4	1	0.00	0.03	0.04
2	244	1230	-2	-0	0	0	7	1	0.00	0.03	0.03

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-740	3	-20	1	0.2389	0.9415	1.0050	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 153
1B	-740	3	-22	1	0.2389	0.9415	1.0031	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 153
1C	-740	-4	-20	1	0.2389	0.9415	1.0050	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 153
1D	-740	-4	-22	1	0.2389	0.9415	1.0031	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 153

ASTA NUM. 14 NI 294 NF 14 Lungh. 243.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.

qy medio: 0.1052 0.1052 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica

Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-687	12	2	0	3	-7	1	0.00	0.02	0.02	
1B	0	-687	20	2	0	3	-14	1	0.00	0.02	0.03	
1C	0	-687	12	-2	0	-3	-7	1	0.00	0.02	0.02	
1D	0	-687	20	-2	0	-3	-14	1	0.00	0.02	0.03	
1E	0	2420	12	2	0	3	-7	1	0.00	0.05	0.06	
1F	0	2420	20	2	0	3	-14	1	0.00	0.05	0.07	
1G	0	2420	12	-2	0	-3	-7	1	0.00	0.05	0.06	
1H	0	2420	20	-2	0	-3	-14	1	0.00	0.05	0.07	
1I	0	391	14	2	0	3	-9	1	0.00	0.01	0.02	
1J	0	391	17	2	0	3	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1K	0	391	14	-2	0	-3	-9	1	0.00	0.01	0.02	
1L	0	391	17	-2	0	-3	-11	1	0.00	0.01	0.02	
1M	0	1343	14	2	0	3	-9	1	0.00	0.03	0.04	
1N	0	1343	17	2	0	3	-11	1	0.00	0.03	0.04	
1O	0	1343	14	-2	0	-3	-9	1	0.00	0.03	0.04	
1P	0	1343	17	-2	0	-3	-11	1	0.00	0.03	0.04	
2	0	1274	21	0	0	0	-14	1	0.00	0.03	0.04	
1A	122	-677	-1	2	0	0	-1	1	0.00	0.01	0.02	
1B	122	-677	7	2	0	0	3	1	0.00	0.01	0.02	
1C	122	-677	-1	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.01	0.02	
1D	122	-677	7	-2	0	-0	3	1	0.00	0.01	0.02	
1E	122	2430	-1	2	0	0	-1	1	0.00	0.05	0.05	
1F	122	2430	7	2	0	0	3	1	0.00	0.05	0.06	
1G	122	2430	-1	-2	0	-0	-1	1	0.00	0.05	0.05	
1H	122	2430	7	-2	0	-0	3	1	0.00	0.05	0.06	
1I	122	401	2	2	0	1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1J	122	401	4	2	0	1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1K	122	401	2	-2	0	-1	1	1	0.00	0.01	0.01	
1L	122	401	4	-2	0	-1	2	1	0.00	0.01	0.01	
1M	122	1353	2	2	0	1	1	1	0.00	0.03	0.03	
1N	122	1353	4	2	0	1	2	1	0.00	0.03	0.03	
1O	122	1353	2	-2	0	-1	1	1	0.00	0.03	0.03	
1P	122	1353	4	-2	0	-1	2	1	0.00	0.03	0.03	
2	122	1287	4	0	0	0	1	1	0.00	0.03	0.03	
1A	244	-667	-14	2	0	-2	-10	1	0.00	0.01	0.02	
1B	244	-667	-6	2	0	-2	3	1	0.00	0.01	0.02	
1C	244	-667	-14	-2	0	2	-10	1	0.00	0.01	0.02	
1D	244	-667	-6	-2	0	2	3	1	0.00	0.01	0.02	
1E	244	2440	-14	2	0	-2	-10	1	0.00	0.05	0.06	
1F	244	2440	-6	2	0	-2	3	1	0.00	0.05	0.06	
1G	244	2440	-14	-2	0	2	-10	1	0.00	0.05	0.06	
1H	244	2440	-6	-2	0	2	3	1	0.00	0.05	0.06	
1I	244	411	-11	2	0	-2	-5	1	0.00	0.01	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

ASTA NUM. 15 NI 5 NF 294 Lungh. 243.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

Pag. 481

1A	-3156	3	-5	1	0.2389	0.7505	1.0539	--	--	0.29	--	0.30	Snell.	'zx' = 153
1B	-3156	3	-25	1	0.2389	0.7505	1.0112	--	--	0.29	--	0.31	Snell.	'zx' = 153
1C	-3156	-3	-5	1	0.2389	0.7505	1.0539	--	--	0.29	--	0.30	Snell.	'zx' = 153
1D	-3156	-3	-25	1	0.2389	0.7505	1.0112	--	--	0.29	--	0.31	Snell.	'zx' = 153
1E	-256	3	-5	1	0.2389	0.9798	1.0044	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx' = 153
1F	-256	3	-25	1	0.2389	0.9798	1.0009	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx' = 153
1G	-256	-3	-5	1	0.2389	0.9798	1.0044	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx' = 153
1H	-256	-3	-25	1	0.2389	0.9798	1.0009	--	--	0.02	--	0.04	Snell.	'zx' = 153
1I	-2151	7	-12	1	0.2389	0.8300	1.0307	--	--	0.20	--	0.21	Snell.	'zx' = 153
1J	-2151	7	-18	1	0.2389	0.8300	1.0179	--	--	0.20	--	0.22	Snell.	'zx' = 153
1K	-2151	-6	-12	1	0.2389	0.8300	1.0307	--	--	0.20	--	0.21	Snell.	'zx' = 153
1L	-2151	-6	-18	1	0.2389	0.8300	1.0179	--	--	0.20	--	0.22	Snell.	'zx' = 153
1M	-1261	7	-12	1	0.2389	0.9003	1.0180	--	--	0.12	--	0.13	Snell.	'zx' = 153
1N	-1261	7	-18	1	0.2389	0.9003	1.0105	--	--	0.12	--	0.14	Snell.	'zx' = 153
1O	-1261	-6	-12	1	0.2389	0.9003	1.0180	--	--	0.12	--	0.13	Snell.	'zx' = 153
1P	-1261	-6	-18	1	0.2389	0.9003	1.0105	--	--	0.12	--	0.14	Snell.	'zx' = 153
2	-2516	0	-21	1	0.2389	1.4759	1.0187	--	--	0.23	--	0.24	Snell.	'zx' = 153

ASTA NUM. 16 NI 294 NF 15 Lungh. 243.7 cm SEZ. 5 Ps UNP 120

categoria: p.p. y qy tot.
qy medio: 0.1052 0.1052 daN/cm

Sollecitazioni di calcolo e di verifica									Indici <= 1 : VERIFICATO			
NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-3111	21	2	0	3	-13	1	0.00	0.07	0.08	
1B	0	-3111	24	2	0	3	-15	1	0.00	0.07	0.08	
1C	0	-3111	21	-2	0	-3	-13	1	0.00	0.07	0.08	
1D	0	-3111	24	-2	0	-3	-15	1	0.00	0.07	0.08	
1E	0	-209	21	2	0	3	-13	1	0.00	0.00	0.02	
1F	0	-209	24	2	0	3	-15	1	0.00	0.00	0.02	
1G	0	-209	21	-2	0	-3	-13	1	0.00	0.00	0.02	
1H	0	-209	24	-2	0	-3	-15	1	0.00	0.00	0.02	
1I	0	-2105	22	3	0	4	-13	1	0.00	0.05	0.06	
1J	0	-2105	23	3	0	4	-14	1	0.00	0.05	0.06	
1K	0	-2105	22	-2	0	-4	-13	1	0.00	0.05	0.06	
1L	0	-2105	23	-2	0	-4	-14	1	0.00	0.05	0.06	
1M	0	-1215	22	3	0	4	-13	1	0.00	0.03	0.04	
1N	0	-1215	23	3	0	4	-14	1	0.00	0.03	0.04	
1O	0	-1215	22	-2	0	-4	-13	1	0.00	0.03	0.04	
1P	0	-1215	23	-2	0	-4	-14	1	0.00	0.03	0.04	
2	0	-2457	30	0	0	0	-19	1	0.00	0.05	0.06	
1A	122	-3101	8	2	0	1	4	1	0.00	0.07	0.07	
1B	122	-3101	11	2	0	1	7	1	0.00	0.07	0.07	
1C	122	-3101	8	-2	0	-1	4	1	0.00	0.07	0.07	
1D	122	-3101	11	-2	0	-1	7	1	0.00	0.07	0.07	
1E	122	-199	8	2	0	1	4	1	0.00	0.00	0.01	
1F	122	-199	11	2	0	1	7	1	0.00	0.00	0.01	
1G	122	-199	8	-2	0	-1	4	1	0.00	0.00	0.01	
1H	122	-199	11	-2	0	-1	7	1	0.00	0.00	0.01	
1I	122	-2095	9	3	0	1	5	1	0.00	0.05	0.05	
1J	122	-2095	10	3	0	1	6	1	0.00	0.05	0.05	
1K	122	-2095	9	-2	0	-1	5	1	0.00	0.05	0.05	
1L	122	-2095	10	-2	0	-1	6	1	0.00	0.05	0.05	
1M	122	-1205	9	3	0	1	5	1	0.00	0.03	0.03	
1N	122	-1205	10	3	0	1	6	1	0.00	0.03	0.03	
1O	122	-1205	9	-2	0	-1	5	1	0.00	0.03	0.03	
1P	122	-1205	10	-2	0	-1	6	1	0.00	0.03	0.03	
2	122	-2444	14	0	0	-0	8	1	0.00	0.05	0.06	
1A	244	-3091	-5	2	0	-2	6	1	0.00	0.07	0.07	
1B	244	-3091	-2	2	0	-2	12	1	0.00	0.07	0.08	
1C	244	-3091	-5	-2	0	1	6	1	0.00	0.07	0.07	
1D	244	-3091	-2	-2	0	1	12	1	0.00	0.07	0.08	
1E	244	-189	-5	2	0	-2	6	1	0.00	0.00	0.01	
1F	244	-189	-2	2	0	-2	12	1	0.00	0.00	0.01	
1G	244	-189	-5	-2	0	1	6	1	0.00	0.00	0.01	
1H	244	-189	-2	-2	0	1	12	1	0.00	0.00	0.01	
1I	244	-2085	-4	3	0	-2	8	1	0.00	0.05	0.05	
1J	244	-2085	-3	3	0	-2	10	1	0.00	0.05	0.06	
1K	244	-2085	-4	-2	0	2	8	1	0.00	0.05	0.05	
1L	244	-2085	-3	-2	0	2	10	1	0.00	0.05	0.05	
1M	244	-1195	-4	3	0	-2	8	1	0.00	0.03	0.03	
1N	244	-1195	-3	3	0	-2	10	1	0.00	0.03	0.04	
1O	244	-1195	-4	-2	0	2	8	1	0.00	0.03	0.03	
1P	244	-1195	-3	-2	0	2	10	1	0.00	0.03	0.03	
2	244	-2431	-3	0	0	-0	14	1	0.00	0.05	0.06	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

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

1A	-3111	3	-13	1	0.2389	0.7540	1.0165	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 153
1B	-3111	3	-15	1	0.2389	0.7540	0.9857	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 153
1C	-3111	-3	-13	1	0.2389	0.7540	1.0165	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 153
1D	-3111	-3	-15	1	0.2389	0.7540	0.9857	--	--	0.29	--	0.30	Snell. 'zx'= 153
1E	-209	3	-13	1	0.2389	0.9835	1.0011	--	--	0.02	--	0.03	Snell. 'zx'= 153

1F	-209	3	-15	1	0.2389	0.9835	0.9990	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx' = 153
1G	-209	-3	-13	1	0.2389	0.9835	1.0011	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx' = 153
1H	-209	-3	-15	1	0.2389	0.9835	0.9990	--	--	0.02	--	0.03	Snell.	'zx' = 153
1I	-2105	4	-13	1	0.2389	0.8336	1.0036	--	--	0.19	--	0.21	Snell.	'zx' = 153
1J	-2105	4	-14	1	0.2389	0.8336	0.9969	--	--	0.19	--	0.21	Snell.	'zx' = 153
1K	-2105	-4	-13	1	0.2389	0.8336	1.0036	--	--	0.19	--	0.21	Snell.	'zx' = 153
1L	-2105	-4	-14	1	0.2389	0.8336	0.9969	--	--	0.19	--	0.21	Snell.	'zx' = 153
1M	-1215	4	-13	1	0.2389	0.9039	1.0021	--	--	0.11	--	0.13	Snell.	'zx' = 153
1N	-1215	4	-14	1	0.2389	0.9039	0.9982	--	--	0.11	--	0.13	Snell.	'zx' = 153
1O	-1215	-4	-13	1	0.2389	0.9039	1.0021	--	--	0.11	--	0.12	Snell.	'zx' = 153
1P	-1215	-4	-14	1	0.2389	0.9039	0.9982	--	--	0.11	--	0.13	Snell.	'zx' = 153
2	-2457	-0	-19	1	0.2389	0.8431	0.9871	--	--	0.23	--	0.24	Snell.	'zx' = 153

AMV s.r.l.
Via San Lorenzo, 106 Tel. 0481/779903
34077 Ronchi dei Legionari (GO)

Lavoro: **STRUTTURA INTERNA VIA PREALPI** Intestazione lavoro: **MERCATO VIA PREALPI**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3 - NTC 2018**
 Gruppo: **1** Descrizione: **PILASTRI**
 Tabella: **Tabella pilastri** Struttura: **Nuova**
 Tipo acciaio: **S 235** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 Tipologia sismica yx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 Tipologia sismica zx: **Senza prescrizioni aggiuntive**
 γM0: **1.050** γM1: **1.050** γM1': **1.050** γM2: **1.250** γrv: **0.000** γM0 Pf: **1.050** γM1 Pf: **1.050**
 Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 1 NF 18 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180
 Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2145	-7	115	1	304	121	1	0.00	0.01	0.06	
1B	0	-2145	216	115	1	304	-479	1	0.01	0.01	0.06	
1C	0	-2145	-7	-111	1	-290	121	1	0.00	0.01	0.06	
1D	0	-2145	216	-111	1	-290	-479	1	0.01	0.01	0.06	
1E	0	-1641	-7	115	1	304	121	1	0.00	0.01	0.06	
1F	0	-1641	216	115	1	304	-479	1	0.01	0.01	0.06	
1G	0	-1641	-7	-111	1	-290	121	1	0.00	0.01	0.06	
1H	0	-1641	216	-111	1	-290	-479	1	0.01	0.01	0.06	
1I	0	-2010	25	72	1	192	30	1	0.00	0.01	0.04	
1J	0	-2010	183	72	1	192	-389	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	-2010	25	-68	1	-178	30	1	0.00	0.01	0.03	
1L	0	-2010	183	-68	1	-178	-389	1	0.01	0.01	0.04	
1M	0	-1776	25	72	1	192	30	1	0.00	0.01	0.04	
1N	0	-1776	183	72	1	192	-389	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	-1776	25	-68	1	-178	30	1	0.00	0.01	0.03	
1P	0	-1776	183	-68	1	-178	-389	1	0.01	0.01	0.04	
2	0	-2774	155	3	0	10	-267	1	0.01	0.02	0.02	
1A	150	-2068	-7	115	1	132	106	1	0.00	0.01	0.03	
1B	150	-2068	216	115	1	132	-152	1	0.01	0.01	0.03	
1C	150	-2068	-7	-111	1	-124	106	1	0.00	0.01	0.02	
1D	150	-2068	216	-111	1	-124	-152	1	0.01	0.01	0.02	
1E	150	-1564	-7	115	1	132	106	1	0.00	0.01	0.03	
1F	150	-1564	216	115	1	132	-152	1	0.01	0.01	0.03	
1G	150	-1564	-7	-111	1	-124	106	1	0.00	0.01	0.02	
1H	150	-1564	216	-111	1	-124	-152	1	0.01	0.01	0.02	
1I	150	-1933	25	72	1	84	66	1	0.00	0.01	0.02	
1J	150	-1933	183	72	1	84	-112	1	0.01	0.01	0.02	
1K	150	-1933	25	-68	1	-76	66	1	0.00	0.01	0.01	
1L	150	-1933	183	-68	1	-76	-112	1	0.01	0.01	0.01	
1M	150	-1699	25	72	1	84	66	1	0.00	0.01	0.02	
1N	150	-1699	183	72	1	84	-112	1	0.01	0.01	0.02	
1O	150	-1699	25	-68	1	-76	66	1	0.00	0.01	0.01	
1P	150	-1699	183	-68	1	-76	-112	1	0.01	0.01	0.01	
2	150	-2674	155	3	0	6	-34	1	0.01	0.02	0.00	
1A	300	-1991	-7	115	1	-40	92	1	0.00	0.01	0.01	
1B	300	-1991	216	115	1	-40	175	1	0.01	0.01	0.02	
1C	300	-1991	-7	-111	1	42	92	1	0.00	0.01	0.01	
1D	300	-1991	216	-111	1	42	175	1	0.01	0.01	0.02	
1E	300	-1487	-7	115	1	-40	92	1	0.00	0.01	0.01	
1F	300	-1487	216	115	1	-40	175	1	0.01	0.01	0.02	
1G	300	-1487	-7	-111	1	42	92	1	0.00	0.01	0.01	
1H	300	-1487	216	-111	1	42	175	1	0.01	0.01	0.02	
1I	300	-1856	25	72	1	-25	103	1	0.00	0.01	0.01	
1J	300	-1856	183	72	1	-25	164	1	0.01	0.01	0.01	
1K	300	-1856	25	-68	1	27	103	1	0.00	0.01	0.01	
1L	300	-1856	183	-68	1	27	164	1	0.01	0.01	0.01	
1M	300	-1622	25	72	1	-25	103	1	0.00	0.01	0.01	
1N	300	-1622	183	72	1	-25	164	1	0.01	0.01	0.01	
1O	300	-1622	25	-68	1	27	103	1	0.00	0.01	0.01	
1P	300	-1622	183	-68	1	27	164	1	0.01	0.01	0.01	
2	300	-2574	155	3	0	2	198	1	0.01	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	χ _{min} .	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	daN	daN*m											
1A	-2145	304	121	1	0.7210	0.9928	1.0073	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx' = 66
1B	-2145	304	-479	1	0.7210	0.9928	0.9974	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx' = 66
1C	-2145	-290	121	1	0.7210	0.9926	1.0073	--	--	0.02	--	0.09 Snell.	'zx' = 66
1D	-2145	-290	-479	1	0.7210	0.9926	0.9974	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx' = 66
1E	-1641	304	121	1	0.7210	0.9945	1.0056	--	--	0.02	--	0.08 Snell.	'zx' = 66
1F	-1641	304	-479	1	0.7210	0.9945	0.9980	--	--	0.02	--	0.12 Snell.	'zx' = 66

1G	-1641	-290	121	1	0.7210	0.9943	1.0056	--	--	0.02	--	0.08	Snell.	'zx'='	66
1H	-1641	-290	-479	1	0.7210	0.9943	0.9980	--	--	0.02	--	0.11	Snell.	'zx'='	66
1I	-2010	192	103	1	0.7210	0.9933	1.0029	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx'='	66
1J	-2010	192	-389	1	0.7210	0.9933	0.9970	--	--	0.02	--	0.09	Snell.	'zx'='	66
1K	-2010	-178	103	1	0.7210	0.9929	1.0029	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx'='	66
1L	-2010	-178	-389	1	0.7210	0.9929	0.9970	--	--	0.02	--	0.09	Snell.	'zx'='	66
1M	-1776	192	103	1	0.7210	0.9941	1.0026	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx'='	66
1N	-1776	192	-389	1	0.7210	0.9941	0.9974	--	--	0.02	--	0.09	Snell.	'zx'='	66
1O	-1776	-178	103	1	0.7210	0.9938	1.0026	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx'='	66
1P	-1776	-178	-389	1	0.7210	0.9938	0.9974	--	--	0.02	--	0.09	Snell.	'zx'='	66
2	-2774	10	-267	1	0.7210	0.9976	0.9923	--	--	0.03	--	0.05	Snell.	'zx'='	66

ASTA NUM. 2
NI 2
NF 17
Lungh. 300.0 cm
SEZ. 1
Ps HEB 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--											
	cm		daN			daN*m						
1A	0	-3756	27	117	0	304	-26	1	0.00	0.03	0.06	
1B	0	-3756	35	117	0	304	-48	1	0.00	0.03	0.06	
1C	0	-3756	27	-117	0	-304	-26	1	0.00	0.03	0.06	
1D	0	-3756	35	-117	0	-304	-48	1	0.00	0.03	0.06	
1E	0	-2922	27	117	0	304	-26	1	0.00	0.02	0.06	
1F	0	-2922	35	117	0	304	-48	1	0.00	0.02	0.06	
1G	0	-2922	27	-117	0	-304	-26	1	0.00	0.02	0.06	
1H	0	-2922	35	-117	0	-304	-48	1	0.00	0.02	0.06	
1I	0	-4478	25	73	0	190	-14	1	0.00	0.03	0.04	
1J	0	-4478	37	73	0	190	-60	1	0.00	0.03	0.04	
1K	0	-4478	25	-73	0	-189	-14	1	0.00	0.03	0.04	
1L	0	-4478	37	-73	0	-189	-60	1	0.00	0.03	0.04	
1M	0	-2200	25	73	0	190	-14	1	0.00	0.01	0.04	
1N	0	-2200	37	73	0	190	-60	1	0.00	0.01	0.04	
1O	0	-2200	25	-73	0	-189	-14	1	0.00	0.01	0.04	
1P	0	-2200	37	-73	0	-189	-60	1	0.00	0.01	0.04	
2	0	-4913	46	0	0	1	-56	1	0.00	0.03	0.01	
1A	150	-3679	27	117	0	129	13	1	0.00	0.02	0.02	
1B	150	-3679	35	117	0	129	6	1	0.00	0.02	0.02	
1C	150	-3679	27	-117	0	-129	13	1	0.00	0.02	0.02	
1D	150	-3679	35	-117	0	-129	6	1	0.00	0.02	0.02	
1E	150	-2845	27	117	0	129	13	1	0.00	0.02	0.02	
1F	150	-2845	35	117	0	129	6	1	0.00	0.02	0.02	
1G	150	-2845	27	-117	0	-129	13	1	0.00	0.02	0.02	
1H	150	-2845	35	-117	0	-129	6	1	0.00	0.02	0.02	
1I	150	-4401	25	73	0	80	24	1	0.00	0.03	0.02	
1J	150	-4401	37	73	0	80	-5	1	0.00	0.03	0.02	
1K	150	-4401	25	-73	0	-80	24	1	0.00	0.03	0.02	
1L	150	-4401	37	-73	0	-80	-5	1	0.00	0.03	0.02	
1M	150	-2123	25	73	0	80	24	1	0.00	0.01	0.02	
1N	150	-2123	37	73	0	80	-5	1	0.00	0.01	0.02	
1O	150	-2123	25	-73	0	-80	24	1	0.00	0.01	0.02	
1P	150	-2123	37	-73	0	-80	-5	1	0.00	0.01	0.02	
2	150	-4813	46	0	0	0	13	1	0.00	0.03	0.00	
1A	300	-3602	27	117	0	-46	52	1	0.00	0.02	0.01	
1B	300	-3602	35	117	0	-46	60	1	0.00	0.02	0.01	
1C	300	-3602	27	-117	0	46	52	1	0.00	0.02	0.01	
1D	300	-3602	35	-117	0	46	60	1	0.00	0.02	0.01	
1E	300	-2768	27	117	0	-46	52	1	0.00	0.02	0.01	
1F	300	-2768	35	117	0	-46	60	1	0.00	0.02	0.01	
1G	300	-2768	27	-117	0	46	52	1	0.00	0.02	0.01	
1H	300	-2768	35	-117	0	46	60	1	0.00	0.02	0.01	
1I	300	-4324	25	73	0	-29	62	1	0.00	0.03	0.01	
1J	300	-4324	37	73	0	-29	49	1	0.00	0.03	0.01	
1K	300	-4324	25	-73	0	29	62	1	0.00	0.03	0.01	
1L	300	-4324	37	-73	0	29	49	1	0.00	0.03	0.01	
1M	300	-2046	25	73	0	-29	62	1	0.00	0.01	0.01	
1N	300	-2046	37	73	0	-29	49	1	0.00	0.01	0.01	
1O	300	-2046	25	-73	0	29	62	1	0.00	0.01	0.01	
1P	300	-2046	37	-73	0	29	49	1	0.00	0.01	0.01	
2	300	-4713	46	0	0	-0	83	1	0.00	0.03	0.01	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
	--												
	daN		daN*m										
1A	-3756	304	52	1	0.7210	0.9868	0.9931	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'=' 66
1B	-3756	304	60	1	0.7210	0.9868	0.9886	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'=' 66
1C	-3756	-304	52	1	0.7210	0.9868	0.9931	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'=' 66
1D	-3756	-304	60	1	0.7210	0.9868	0.9886	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'=' 66
1E	-2922	304	52	1	0.7210	0.9897	0.9946	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1F	-2922	304	60	1	0.7210	0.9897	0.9911	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1G	-2922	-304	52	1	0.7210	0.9897	0.9946	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1H	-2922	-304	60	1	0.7210	0.9897	0.9911	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1I	-4478	190	62	1	0.7210	0.9842	0.9970	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'=' 66
1J	-4478	190	-60	1	0.7210	0.9842	0.9862	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'=' 66
1K	-4478	-189	62	1	0.7210	0.9842	0.9970	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'=' 66
1L	-4478	-189	-60	1	0.7210	0.9842	0.9862	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'=' 66
1M	-2200	190	62	1	0.7210	0.9923	0.9985	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'=' 66
1N	-2200	190	-60	1	0.7210	0.9923	0.9932	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'=' 66

1O	-2200	-189	62	1	0.7210	0.9922	0.9985	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx'='	66
1P	-2200	-189	-60	1	0.7210	0.9922	0.9932	--	--	0.02	--	0.06	Snell.	'zx'='	66
2	-4913	1	83	1	0.7210	0.9849	0.9876	--	--	0.05	--	0.05	Snell.	'zx'='	66

ASTA NUM. 3
NI 3
NF 16
Lungh. 300.0 cm
SEZ. 1
Ps HEB 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	--	-----				-----			-----	-----	-----	
	cm	daN				daN*m						

1A	0	-2155	-7	111	-1	292	120	1	0.00	0.01	0.06	
1B	0	-2155	216	111	-1	292	-480	1	0.01	0.01	0.06	
1C	0	-2155	-7	-115	-1	-305	120	1	0.00	0.01	0.06	
1D	0	-2155	216	-115	-1	-305	-480	1	0.01	0.01	0.06	
1E	0	-1647	-7	111	-1	292	120	1	0.00	0.01	0.06	
1F	0	-1647	216	111	-1	292	-480	1	0.01	0.01	0.06	
1G	0	-1647	-7	-115	-1	-305	120	1	0.00	0.01	0.06	
1H	0	-1647	216	-115	-1	-305	-480	1	0.01	0.01	0.06	
1I	0	-2018	27	70	-1	183	25	1	0.00	0.01	0.03	
1J	0	-2018	182	70	-1	183	-385	1	0.01	0.01	0.04	
1K	0	-2018	27	-74	-1	-197	25	1	0.00	0.01	0.04	
1L	0	-2018	182	-74	-1	-197	-385	1	0.01	0.01	0.04	
1M	0	-1784	27	70	-1	183	25	1	0.00	0.01	0.03	
1N	0	-1784	182	70	-1	183	-385	1	0.01	0.01	0.04	
1O	0	-1784	27	-74	-1	-197	25	1	0.00	0.01	0.04	
1P	0	-1784	182	-74	-1	-197	-385	1	0.01	0.01	0.04	
2	0	-2785	155	-3	-0	-9	-268	1	0.01	0.02	0.02	
1A	150	-2078	-7	111	-1	125	106	1	0.00	0.01	0.02	
1B	150	-2078	216	111	-1	125	-152	1	0.01	0.01	0.02	
1C	150	-2078	-7	-115	-1	-132	106	1	0.00	0.01	0.03	
1D	150	-2078	216	-115	-1	-132	-152	1	0.01	0.01	0.03	
1E	150	-1570	-7	111	-1	125	106	1	0.00	0.01	0.02	
1F	150	-1570	216	111	-1	125	-152	1	0.01	0.01	0.02	
1G	150	-1570	-7	-115	-1	-132	106	1	0.00	0.01	0.03	
1H	150	-1570	216	-115	-1	-132	-152	1	0.01	0.01	0.03	
1I	150	-1941	27	70	-1	78	64	1	0.00	0.01	0.01	
1J	150	-1941	182	70	-1	78	-110	1	0.01	0.01	0.01	
1K	150	-1941	27	-74	-1	-86	64	1	0.00	0.01	0.02	
1L	150	-1941	182	-74	-1	-86	-110	1	0.01	0.01	0.02	
1M	150	-1707	27	70	-1	78	64	1	0.00	0.01	0.01	
1N	150	-1707	182	70	-1	78	-110	1	0.01	0.01	0.01	
1O	150	-1707	27	-74	-1	-86	64	1	0.00	0.01	0.02	
1P	150	-1707	182	-74	-1	-86	-110	1	0.01	0.01	0.02	
2	150	-2686	155	-3	-0	-6	-35	1	0.01	0.02	0.00	
1A	300	-2001	-7	111	-1	-42	92	1	0.00	0.01	0.01	
1B	300	-2001	216	111	-1	-42	175	1	0.01	0.01	0.02	
1C	300	-2001	-7	-115	-1	40	92	1	0.00	0.01	0.01	
1D	300	-2001	216	-115	-1	40	175	1	0.01	0.01	0.02	
1E	300	-1493	-7	111	-1	-42	92	1	0.00	0.01	0.01	
1F	300	-1493	216	111	-1	-42	175	1	0.01	0.01	0.02	
1G	300	-1493	-7	-115	-1	40	92	1	0.00	0.01	0.01	
1H	300	-1493	216	-115	-1	40	175	1	0.01	0.01	0.02	
1I	300	-1864	27	70	-1	-27	103	1	0.00	0.01	0.01	
1J	300	-1864	182	70	-1	-27	164	1	0.01	0.01	0.01	
1K	300	-1864	27	-74	-1	25	103	1	0.00	0.01	0.01	
1L	300	-1864	182	-74	-1	25	164	1	0.01	0.01	0.01	
1M	300	-1630	27	70	-1	-27	103	1	0.00	0.01	0.01	
1N	300	-1630	182	70	-1	-27	164	1	0.01	0.01	0.01	
1O	300	-1630	27	-74	-1	25	103	1	0.00	0.01	0.01	
1P	300	-1630	182	-74	-1	25	164	1	0.01	0.01	0.01	
2	300	-2586	155	-3	-0	-2	198	1	0.01	0.02	0.02	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χmin.	ky	kz	kLT	χLT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2155	292	120	1	0.7210	0.9925	1.0074	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1B	-2155	292	-480	1	0.7210	0.9925	0.9973	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'=' 66
1C	-2155	-305	120	1	0.7210	0.9928	1.0074	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1D	-2155	-305	-480	1	0.7210	0.9928	0.9973	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'=' 66
1E	-1647	292	120	1	0.7210	0.9943	1.0056	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'=' 66
1F	-1647	292	-480	1	0.7210	0.9943	0.9980	--	--	0.02	--	0.11	Snell. 'zx'=' 66
1G	-1647	-305	120	1	0.7210	0.9945	1.0056	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'=' 66
1H	-1647	-305	-480	1	0.7210	0.9945	0.9980	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'=' 66
1I	-2018	183	103	1	0.7210	0.9929	1.0025	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'=' 66
1J	-2018	183	-385	1	0.7210	0.9929	0.9970	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1K	-2018	-197	103	1	0.7210	0.9933	1.0025	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'=' 66
1L	-2018	-197	-385	1	0.7210	0.9933	0.9970	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1M	-1784	183	103	1	0.7210	0.9937	1.0022	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'=' 66
1N	-1784	183	-385	1	0.7210	0.9937	0.9973	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1O	-1784	-197	103	1	0.7210	0.9941	1.0022	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'=' 66
1P	-1784	-197	-385	1	0.7210	0.9941	0.9973	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
2	-2785	-9	-268	1	0.7210	0.9981	0.9923	--	--	0.03	--	0.05	Snell. 'zx'=' 66

ASTA NUM. 4
NI 4
NF 15
Lungh. 300.0 cm
SEZ. 1
Ps HEB 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica
Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota		
----	---	----	----	----	----	----	----	--------	--------	--------	------	------	--	--

		daN			daN*m						
cm											
1A	0	-6508	-131	21	0	61	352	1	0.00	0.04	0.03
1B	0	-6508	142	21	0	61	-372	1	0.01	0.04	0.03
1C	0	-6508	-131	7	0	21	352	1	0.00	0.04	0.03
1D	0	-6508	142	7	0	21	-372	1	0.01	0.04	0.03
1E	0	-2978	-131	21	0	61	352	1	0.00	0.02	0.03
1F	0	-2978	142	21	0	61	-372	1	0.01	0.02	0.03
1G	0	-2978	-131	7	0	21	352	1	0.00	0.02	0.03
1H	0	-2978	142	7	0	21	-372	1	0.01	0.02	0.03
1I	0	-5282	-144	16	0	47	389	1	0.01	0.04	0.04
1J	0	-5282	154	16	0	47	-408	1	0.01	0.04	0.04
1K	0	-5282	-144	12	0	35	389	1	0.01	0.04	0.04
1L	0	-5282	154	12	0	35	-408	1	0.01	0.04	0.04
1M	0	-4204	-144	16	0	47	389	1	0.01	0.03	0.04
1N	0	-4204	154	16	0	47	-408	1	0.01	0.03	0.04
1O	0	-4204	-144	12	0	35	389	1	0.01	0.03	0.04
1P	0	-4204	154	12	0	35	-408	1	0.01	0.03	0.04
2	0	-7002	8	21	0	61	-14	1	0.00	0.05	0.01
1A	150	-6431	-131	21	0	29	155	1	0.00	0.04	0.01
1B	150	-6431	142	21	0	29	-159	1	0.01	0.04	0.01
1C	150	-6431	-131	7	0	11	155	1	0.00	0.04	0.01
1D	150	-6431	142	7	0	11	-159	1	0.01	0.04	0.01
1E	150	-2901	-131	21	0	29	155	1	0.00	0.02	0.01
1F	150	-2901	142	21	0	29	-159	1	0.01	0.02	0.01
1G	150	-2901	-131	7	0	11	155	1	0.00	0.02	0.01
1H	150	-2901	142	7	0	11	-159	1	0.01	0.02	0.01
1I	150	-5205	-144	16	0	23	173	1	0.01	0.03	0.02
1J	150	-5205	154	16	0	23	-177	1	0.01	0.03	0.02
1K	150	-5205	-144	12	0	17	173	1	0.01	0.03	0.02
1L	150	-5205	154	12	0	17	-177	1	0.01	0.03	0.02
1M	150	-4127	-144	16	0	23	173	1	0.01	0.03	0.02
1N	150	-4127	154	16	0	23	-177	1	0.01	0.03	0.02
1O	150	-4127	-144	12	0	17	173	1	0.01	0.03	0.02
1P	150	-4127	154	12	0	17	-177	1	0.01	0.03	0.02
2	150	-6902	8	21	0	30	-3	1	0.00	0.05	0.01
1A	300	-6354	-131	21	0	-3	-42	1	0.00	0.04	0.00
1B	300	-6354	142	21	0	-3	53	1	0.01	0.04	0.00
1C	300	-6354	-131	7	0	1	-42	1	0.00	0.04	0.00
1D	300	-6354	142	7	0	1	53	1	0.01	0.04	0.00
1E	300	-2824	-131	21	0	-3	-42	1	0.00	0.02	0.00
1F	300	-2824	142	21	0	-3	53	1	0.01	0.02	0.00
1G	300	-2824	-131	7	0	1	-42	1	0.00	0.02	0.00
1H	300	-2824	142	7	0	1	53	1	0.01	0.02	0.00
1I	300	-5128	-144	16	0	-1	-44	1	0.01	0.03	0.00
1J	300	-5128	154	16	0	-1	55	1	0.01	0.03	0.01
1K	300	-5128	-144	12	0	-0	-44	1	0.01	0.03	0.00
1L	300	-5128	154	12	0	-0	55	1	0.01	0.03	0.01
1M	300	-4050	-144	16	0	-1	-44	1	0.01	0.03	0.00
1N	300	-4050	154	16	0	-1	55	1	0.01	0.03	0.01
1O	300	-4050	-144	12	0	-0	-44	1	0.01	0.03	0.00
1P	300	-4050	154	12	0	-0	55	1	0.01	0.03	0.01
2	300	-6802	8	21	0	-2	8	1	0.00	0.05	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx	My	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
--		daN											
cm		daN			daN*m								
1A	-6508	61	352	1	0.7210	0.9832	0.9985	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1B	-6508	61	-372	1	0.7210	0.9832	0.9979	--	--	0.06	--	0.11	Snell. 'zx'= 66
1C	-6508	21	352	1	0.7210	0.9883	0.9985	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1D	-6508	21	-372	1	0.7210	0.9883	0.9979	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1E	-2978	61	352	1	0.7210	0.9923	0.9993	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1F	-2978	61	-372	1	0.7210	0.9923	0.9990	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1G	-2978	21	352	1	0.7210	0.9946	0.9993	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1H	-2978	21	-372	1	0.7210	0.9946	0.9990	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1I	-5282	47	389	1	0.7210	0.9870	0.9990	--	--	0.05	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1J	-5282	47	-408	1	0.7210	0.9870	0.9985	--	--	0.05	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1K	-5282	35	389	1	0.7210	0.9880	0.9990	--	--	0.05	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1L	-5282	35	-408	1	0.7210	0.9880	0.9985	--	--	0.05	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1M	-4204	47	389	1	0.7210	0.9896	0.9992	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1N	-4204	47	-408	1	0.7210	0.9896	0.9988	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1O	-4204	35	389	1	0.7210	0.9904	0.9992	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1P	-4204	35	-408	1	0.7210	0.9904	0.9988	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
2	-7002	61	-14	1	0.7210	0.9831	0.9851	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 5NI 5NF 14Lungh. 300.0 cmSEZ. 1Ps HEB 180
 Sollecitazioni di calcolo e di verificaIndici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
--		daN			daN*m							
cm												
1A	0	-6775	-43	15	-0	42	114	1	0.00	0.05	0.01	
1B	0	-6775	48	15	-0	42	-124	1	0.00	0.05	0.01	
1C	0	-6775	-43	-14	-0	-40	114	1	0.00	0.05	0.01	
1D	0	-6775	48	-14	-0	-40	-124	1	0.00	0.05	0.01	

1E	0	-6429	-43	15	-0	42	114	1	0.00	0.04	0.01
1F	0	-6429	48	15	-0	42	-124	1	0.00	0.04	0.01
1G	0	-6429	-43	-14	-0	-40	114	1	0.00	0.04	0.01
1H	0	-6429	48	-14	-0	-40	-124	1	0.00	0.04	0.01
1I	0	-6678	-147	5	-0	13	387	1	0.01	0.04	0.04
1J	0	-6678	152	5	-0	13	-396	1	0.01	0.04	0.04
1K	0	-6678	-147	-4	-0	-12	387	1	0.01	0.04	0.04
1L	0	-6678	152	-4	-0	-12	-396	1	0.01	0.04	0.04
1M	0	-6526	-147	5	-0	13	387	1	0.01	0.04	0.04
1N	0	-6526	152	5	-0	13	-396	1	0.01	0.04	0.04
1O	0	-6526	-147	-4	-0	-12	387	1	0.01	0.04	0.04
1P	0	-6526	152	-4	-0	-12	-396	1	0.01	0.04	0.04
2	0	-9743	3	1	-0	1	-7	1	0.00	0.07	0.00

1A	150	-6698	-43	15	-0	19	49	1	0.00	0.04	0.00
1B	150	-6698	48	15	-0	19	-52	1	0.00	0.04	0.00
1C	150	-6698	-43	-14	-0	-19	49	1	0.00	0.04	0.00
1D	150	-6698	48	-14	-0	-19	-52	1	0.00	0.04	0.00
1E	150	-6352	-43	15	-0	19	49	1	0.00	0.04	0.00
1F	150	-6352	48	15	-0	19	-52	1	0.00	0.04	0.00
1G	150	-6352	-43	-14	-0	-19	49	1	0.00	0.04	0.00
1H	150	-6352	48	-14	-0	-19	-52	1	0.00	0.04	0.00
1I	150	-6601	-147	5	-0	6	166	1	0.01	0.04	0.02
1J	150	-6601	152	5	-0	6	-168	1	0.01	0.04	0.02
1K	150	-6601	-147	-4	-0	-6	166	1	0.01	0.04	0.02
1L	150	-6601	152	-4	-0	-6	-168	1	0.01	0.04	0.02
1M	150	-6449	-147	5	-0	6	166	1	0.01	0.04	0.02
1N	150	-6449	152	5	-0	6	-168	1	0.01	0.04	0.02
1O	150	-6449	-147	-4	-0	-6	166	1	0.01	0.04	0.02
1P	150	-6449	152	-4	-0	-6	-168	1	0.01	0.04	0.02
2	150	-9643	3	1	-0	0	-2	1	0.00	0.06	0.00

1A	300	-6621	-43	15	-0	-3	-17	1	0.00	0.04	0.00
1B	300	-6621	48	15	-0	-3	20	1	0.00	0.04	0.00
1C	300	-6621	-43	-14	-0	2	-17	1	0.00	0.04	0.00
1D	300	-6621	48	-14	-0	2	20	1	0.00	0.04	0.00
1E	300	-6275	-43	15	-0	-3	-17	1	0.00	0.04	0.00
1F	300	-6275	48	15	-0	-3	20	1	0.00	0.04	0.00
1G	300	-6275	-43	-14	-0	2	-17	1	0.00	0.04	0.00
1H	300	-6275	48	-14	-0	2	20	1	0.00	0.04	0.00
1I	300	-6524	-147	5	-0	-1	-55	1	0.01	0.04	0.01
1J	300	-6524	152	5	-0	-1	59	1	0.01	0.04	0.01
1K	300	-6524	-147	-4	-0	0	-55	1	0.01	0.04	0.01
1L	300	-6524	152	-4	-0	0	59	1	0.01	0.04	0.01
1M	300	-6372	-147	5	-0	-1	-55	1	0.01	0.04	0.01
1N	300	-6372	152	5	-0	-1	59	1	0.01	0.04	0.01
1O	300	-6372	-147	-4	-0	0	-55	1	0.01	0.04	0.01
1P	300	-6372	152	-4	-0	0	59	1	0.01	0.04	0.01
2	300	-9543	3	1	-0	-1	3	1	0.00	0.06	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ_{\min} .	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-6775	42	114	1	0.7210	0.9807	0.9978	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1B	-6775	42	-124	1	0.7210	0.9807	0.9972	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1C	-6775	-40	114	1	0.7210	0.9821	0.9978	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1D	-6775	-40	-124	1	0.7210	0.9821	0.9972	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1E	-6429	42	114	1	0.7210	0.9817	0.9979	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1F	-6429	42	-124	1	0.7210	0.9817	0.9974	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1G	-6429	-40	114	1	0.7210	0.9830	0.9979	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1H	-6429	-40	-124	1	0.7210	0.9830	0.9974	--	--	0.06	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1I	-6678	13	387	1	0.7210	0.9796	0.9979	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1J	-6678	13	-396	1	0.7210	0.9796	0.9977	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1K	-6678	-12	387	1	0.7210	0.9840	0.9979	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1L	-6678	-12	-396	1	0.7210	0.9840	0.9977	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1M	-6526	13	387	1	0.7210	0.9800	0.9979	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1N	-6526	13	-396	1	0.7210	0.9800	0.9977	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1O	-6526	-12	387	1	0.7210	0.9843	0.9979	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1P	-6526	-12	-396	1	0.7210	0.9843	0.9977	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
2	-9743	1	-7	1	0.7210	0.9274	0.9863	--	--	0.09	--	0.09	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 6 NI 6 NF 13 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-6557	-131	-6	-0	-22	352	1	0.00	0.04	0.03	
1B	0	-6557	142	-6	-0	-22	-373	1	0.01	0.04	0.03	
1C	0	-6557	-131	-20	-0	-61	352	1	0.00	0.04	0.03	
1D	0	-6557	142	-20	-0	-61	-373	1	0.01	0.04	0.03	
1E	0	-3017	-131	-6	-0	-22	352	1	0.00	0.02	0.03	
1F	0	-3017	142	-6	-0	-22	-373	1	0.01	0.02	0.03	
1G	0	-3017	-131	-20	-0	-61	352	1	0.00	0.02	0.03	
1H	0	-3017	142	-20	-0	-61	-373	1	0.01	0.02	0.03	
1I	0	-5329	-143	-11	-0	-35	386	1	0.01	0.04	0.04	
1J	0	-5329	154	-11	-0	-35	-406	1	0.01	0.04	0.04	
1K	0	-5329	-143	-15	-0	-47	386	1	0.01	0.04	0.04	
1L	0	-5329	154	-15	-0	-47	-406	1	0.01	0.04	0.04	

1M	0	-4245	-143	-11	-0	-35	386	1	0.01	0.03	0.04
1N	0	-4245	154	-11	-0	-35	-406	1	0.01	0.03	0.04
1O	0	-4245	-143	-15	-0	-47	386	1	0.01	0.03	0.04
1P	0	-4245	154	-15	-0	-47	-406	1	0.01	0.03	0.04
2	0	-7069	8	-20	-0	-61	-15	1	0.00	0.05	0.01
1A	150	-6480	-131	-6	-0	-12	155	1	0.00	0.04	0.01
1B	150	-6480	142	-6	-0	-12	-159	1	0.01	0.04	0.01
1C	150	-6480	-131	-20	-0	-30	155	1	0.00	0.04	0.01
1D	150	-6480	142	-20	-0	-30	-159	1	0.01	0.04	0.01
1E	150	-2941	-131	-6	-0	-12	155	1	0.00	0.02	0.01
1F	150	-2941	142	-6	-0	-12	-159	1	0.01	0.02	0.01
1G	150	-2941	-131	-20	-0	-30	155	1	0.00	0.02	0.01
1H	150	-2941	142	-20	-0	-30	-159	1	0.01	0.02	0.01
1I	150	-5253	-143	-11	-0	-18	172	1	0.01	0.04	0.02
1J	150	-5253	154	-11	-0	-18	-176	1	0.01	0.04	0.02
1K	150	-5253	-143	-15	-0	-24	172	1	0.01	0.04	0.02
1L	150	-5253	154	-15	-0	-24	-176	1	0.01	0.04	0.02
1M	150	-4168	-143	-11	-0	-18	172	1	0.01	0.03	0.02
1N	150	-4168	154	-11	-0	-18	-176	1	0.01	0.03	0.02
1O	150	-4168	-143	-15	-0	-24	172	1	0.01	0.03	0.02
1P	150	-4168	154	-15	-0	-24	-176	1	0.01	0.03	0.02
2	150	-6969	8	-20	-0	-31	-3	1	0.00	0.05	0.01
1A	300	-6404	-131	-6	-0	-2	-42	1	0.00	0.04	0.00
1B	300	-6404	142	-6	-0	-2	54	1	0.01	0.04	0.00
1C	300	-6404	-131	-20	-0	-0	-42	1	0.00	0.04	0.00
1D	300	-6404	142	-20	-0	-0	54	1	0.01	0.04	0.00
1E	300	-2864	-131	-6	-0	-2	-42	1	0.00	0.02	0.00
1F	300	-2864	142	-6	-0	-2	54	1	0.01	0.02	0.00
1G	300	-2864	-131	-20	-0	-0	-42	1	0.00	0.02	0.00
1H	300	-2864	142	-20	-0	-0	54	1	0.01	0.02	0.00
1I	300	-5176	-143	-11	-0	-1	-43	1	0.01	0.03	0.00
1J	300	-5176	154	-11	-0	-1	55	1	0.01	0.03	0.01
1K	300	-5176	-143	-15	-0	-1	-43	1	0.01	0.03	0.00
1L	300	-5176	154	-15	-0	-1	55	1	0.01	0.03	0.01
1M	300	-4092	-143	-11	-0	-1	-43	1	0.01	0.03	0.00
1N	300	-4092	154	-11	-0	-1	55	1	0.01	0.03	0.01
1O	300	-4092	-143	-15	-0	-1	-43	1	0.01	0.03	0.00
1P	300	-4092	154	-15	-0	-1	55	1	0.01	0.03	0.01
2	300	-6869	8	-20	-0	-2	9	1	0.00	0.05	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-6557	-22	352	1	0.7210	0.9916	0.9986	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'=' 66
1B	-6557	-22	-373	1	0.7210	0.9916	0.9979	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'=' 66
1C	-6557	-61	352	1	0.7210	0.9856	0.9986	--	--	0.06	--	0.10	Snell. 'zx'=' 66
1D	-6557	-61	-373	1	0.7210	0.9856	0.9979	--	--	0.06	--	0.11	Snell. 'zx'=' 66
1E	-3017	-22	352	1	0.7210	0.9961	0.9993	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'=' 66
1F	-3017	-22	-373	1	0.7210	0.9961	0.9990	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'=' 66
1G	-3017	-61	352	1	0.7210	0.9934	0.9993	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'=' 66
1H	-3017	-61	-373	1	0.7210	0.9934	0.9990	--	--	0.03	--	0.07	Snell. 'zx'=' 66
1I	-5329	-35	386	1	0.7210	0.9903	0.9990	--	--	0.05	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1J	-5329	-35	-406	1	0.7210	0.9903	0.9985	--	--	0.05	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1K	-5329	-47	386	1	0.7210	0.9891	0.9990	--	--	0.05	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
1L	-5329	-47	-406	1	0.7210	0.9891	0.9985	--	--	0.05	--	0.10	Snell. 'zx'=' 66
1M	-4245	-35	386	1	0.7210	0.9923	0.9992	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'=' 66
1N	-4245	-35	-406	1	0.7210	0.9923	0.9988	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'=' 66
1O	-4245	-47	386	1	0.7210	0.9913	0.9992	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'=' 66
1P	-4245	-47	-406	1	0.7210	0.9913	0.9988	--	--	0.04	--	0.09	Snell. 'zx'=' 66
2	-7069	-61	-15	1	0.7210	0.9861	0.9846	--	--	0.07	--	0.08	Snell. 'zx'=' 66

ASTA NUM. 7 NI 7 NF 12 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx ----- daN	Fy ----- daN	Fz	Mx ----- daN*m	My ----- daN*m	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-2204	-230	114	-1	302	502	1	0.01	0.01	0.06	
1B	0	-2204	1	114	-1	302	-111	1	0.00	0.01	0.06	
1C	0	-2204	-230	-109	-1	-285	502	1	0.01	0.01	0.06	
1D	0	-2204	1	-109	-1	-285	-111	1	0.00	0.01	0.05	
1E	0	-1706	-230	114	-1	302	502	1	0.01	0.01	0.06	
1F	0	-1706	1	114	-1	302	-111	1	0.00	0.01	0.06	
1G	0	-1706	-230	-109	-1	-285	502	1	0.01	0.01	0.06	
1H	0	-1706	1	-109	-1	-285	-111	1	0.00	0.01	0.05	
1I	0	-2069	-195	74	-1	196	407	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	-2069	-34	74	-1	196	-17	1	0.00	0.01	0.04	
1K	0	-2069	-195	-68	-1	-178	407	1	0.01	0.01	0.04	
1L	0	-2069	-34	-68	-1	-178	-17	1	0.00	0.01	0.03	
1M	0	-1841	-195	74	-1	196	407	1	0.01	0.01	0.04	
1N	0	-1841	-34	74	-1	196	-17	1	0.00	0.01	0.04	
1O	0	-1841	-195	-68	-1	-178	407	1	0.01	0.01	0.04	
1P	0	-1841	-34	-68	-1	-178	-17	1	0.00	0.01	0.03	
2	0	-2866	-170	4	-0	13	290	1	0.01	0.02	0.03	
1A	150	-2127	-230	114	-1	131	153	1	0.01	0.01	0.03	
1B	150	-2127	1	114	-1	131	-107	1	0.00	0.01	0.02	

1C	150	-2127	-230	-109	-1	-121	153	1	0.01	0.01	0.02
1D	150	-2127	1	-109	-1	-121	-107	1	0.00	0.01	0.02
1E	150	-1629	-230	114	-1	131	153	1	0.01	0.01	0.03
1F	150	-1629	1	114	-1	131	-107	1	0.00	0.01	0.02
1G	150	-1629	-230	-109	-1	-121	153	1	0.01	0.01	0.02
1H	150	-1629	1	-109	-1	-121	-107	1	0.00	0.01	0.02
1I	150	-1992	-195	74	-1	85	113	1	0.01	0.01	0.02
1J	150	-1992	-34	74	-1	85	-66	1	0.00	0.01	0.02
1K	150	-1992	-195	-68	-1	-76	113	1	0.01	0.01	0.01
1L	150	-1992	-34	-68	-1	-76	-66	1	0.00	0.01	0.01
1M	150	-1764	-195	74	-1	85	113	1	0.01	0.01	0.02
1N	150	-1764	-34	74	-1	85	-66	1	0.00	0.01	0.02
1O	150	-1764	-195	-68	-1	-76	113	1	0.01	0.01	0.01
1P	150	-1764	-34	-68	-1	-76	-66	1	0.00	0.01	0.01
2	150	-2766	-170	4	-0	7	35	1	0.01	0.02	0.00

1A	300	-2050	-230	114	-1	-40	-195	1	0.01	0.01	0.02
1B	300	-2050	1	114	-1	-40	-103	1	0.00	0.01	0.01
1C	300	-2050	-230	-109	-1	42	-195	1	0.01	0.01	0.02
1D	300	-2050	1	-109	-1	42	-103	1	0.00	0.01	0.01
1E	300	-1552	-230	114	-1	-40	-195	1	0.01	0.01	0.02
1F	300	-1552	1	114	-1	-40	-103	1	0.00	0.01	0.01
1G	300	-1552	-230	-109	-1	42	-195	1	0.01	0.01	0.02
1H	300	-1552	1	-109	-1	42	-103	1	0.00	0.01	0.01
1I	300	-1915	-195	74	-1	-25	-182	1	0.01	0.01	0.02
1J	300	-1915	-34	74	-1	-25	-116	1	0.00	0.01	0.01
1K	300	-1915	-195	-68	-1	27	-182	1	0.01	0.01	0.02
1L	300	-1915	-34	-68	-1	27	-116	1	0.00	0.01	0.01
1M	300	-1687	-195	74	-1	-25	-182	1	0.01	0.01	0.02
1N	300	-1687	-34	74	-1	-25	-116	1	0.00	0.01	0.01
1O	300	-1687	-195	-68	-1	27	-182	1	0.01	0.01	0.02
1P	300	-1687	-34	-68	-1	27	-116	1	0.00	0.01	0.01
2	300	-2667	-170	4	-0	1	-221	1	0.01	0.02	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	χ min.	ky	kz	kLT	χ LT	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2204	302	502	1	0.7210	0.9926	0.9971	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1B	-2204	302	-111	1	0.7210	0.9926	1.0089	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1C	-2204	-285	502	1	0.7210	0.9923	0.9971	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1D	-2204	-285	-111	1	0.7210	0.9923	1.0089	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1E	-1706	302	502	1	0.7210	0.9943	0.9977	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1F	-1706	302	-111	1	0.7210	0.9943	1.0069	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1G	-1706	-285	502	1	0.7210	0.9941	0.9977	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx'= 66
1H	-1706	-285	-111	1	0.7210	0.9941	1.0069	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1I	-2069	196	407	1	0.7210	0.9931	0.9968	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1J	-2069	196	-116	1	0.7210	0.9931	1.0018	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx'= 66
1K	-2069	-178	407	1	0.7210	0.9927	0.9968	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1L	-2069	-178	-116	1	0.7210	0.9927	1.0018	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1M	-1841	196	407	1	0.7210	0.9939	0.9971	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1N	-1841	196	-116	1	0.7210	0.9939	1.0016	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1O	-1841	-178	407	1	0.7210	0.9935	0.9971	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1P	-1841	-178	-116	1	0.7210	0.9935	1.0016	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
2	-2866	13	290	1	0.7210	0.9962	0.9918	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 8 NI 8 NF 11 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-3707	-34	116	-0	301	44	1	0.00	0.02	0.06	
1B	0	-3707	-30	116	-0	301	29	1	0.00	0.02	0.06	
1C	0	-3707	-34	-115	-0	-300	44	1	0.00	0.02	0.06	
1D	0	-3707	-30	-115	-0	-300	29	1	0.00	0.02	0.06	
1E	0	-3029	-34	116	-0	301	44	1	0.00	0.02	0.06	
1F	0	-3029	-30	116	-0	301	29	1	0.00	0.02	0.06	
1G	0	-3029	-34	-115	-0	-300	44	1	0.00	0.02	0.06	
1H	0	-3029	-30	-115	-0	-300	29	1	0.00	0.02	0.06	
1I	0	-4471	-37	73	-0	191	59	1	0.00	0.03	0.04	
1J	0	-4471	-26	73	-0	191	14	1	0.00	0.03	0.04	
1K	0	-4471	-37	-73	-0	-190	59	1	0.00	0.03	0.04	
1L	0	-4471	-26	-73	-0	-190	14	1	0.00	0.03	0.04	
1M	0	-2265	-37	73	-0	191	59	1	0.00	0.02	0.04	
1N	0	-2265	-26	73	-0	191	14	1	0.00	0.02	0.04	
1O	0	-2265	-37	-73	-0	-190	59	1	0.00	0.02	0.04	
1P	0	-2265	-26	-73	-0	-190	14	1	0.00	0.02	0.04	
2	0	-4959	-48	0	-0	1	55	1	0.00	0.03	0.01	

1A	150	-3630	-34	116	-0	128	-7	1	0.00	0.02	0.02
1B	150	-3630	-30	116	-0	128	-16	1	0.00	0.02	0.02
1C	150	-3630	-34	-115	-0	-127	-7	1	0.00	0.02	0.02
1D	150	-3630	-30	-115	-0	-127	-16	1	0.00	0.02	0.02
1E	150	-2952	-34	116	-0	128	-7	1	0.00	0.02	0.02
1F	150	-2952	-30	116	-0	128	-16	1	0.00	0.02	0.02
1G	150	-2952	-34	-115	-0	-127	-7	1	0.00	0.02	0.02
1H	150	-2952	-30	-115	-0	-127	-16	1	0.00	0.02	0.02
1I	150	-4394	-37	73	-0	81	3	1	0.00	0.03	0.02
1J	150	-4394	-26	73	-0	81	-26	1	0.00	0.03	0.02

1K	150	-4394	-37	-73	-0	-81	3	1	0.00	0.03	0.02
1L	150	-4394	-26	-73	-0	-81	-26	1	0.00	0.03	0.02
1M	150	-2188	-37	73	-0	81	3	1	0.00	0.01	0.02
1N	150	-2188	-26	73	-0	81	-26	1	0.00	0.01	0.02
1O	150	-2188	-37	-73	-0	-81	3	1	0.00	0.01	0.02
1P	150	-2188	-26	-73	-0	-81	-26	1	0.00	0.01	0.02
2	150	-4859	-48	0	-0	0	-17	1	0.00	0.03	0.00
1A	300	-3553	-34	116	-0	-46	-57	1	0.00	0.02	0.01
1B	300	-3553	-30	116	-0	-46	-62	1	0.00	0.02	0.01
1C	300	-3553	-34	-115	-0	46	-57	1	0.00	0.02	0.01
1D	300	-3553	-30	-115	-0	46	-62	1	0.00	0.02	0.01
1E	300	-2875	-34	116	-0	-46	-57	1	0.00	0.02	0.01
1F	300	-2875	-30	116	-0	-46	-62	1	0.00	0.02	0.01
1G	300	-2875	-34	-115	-0	46	-57	1	0.00	0.02	0.01
1H	300	-2875	-30	-115	-0	46	-62	1	0.00	0.02	0.01
1I	300	-4317	-37	73	-0	-29	-53	1	0.00	0.03	0.01
1J	300	-4317	-26	73	-0	-29	-66	1	0.00	0.03	0.01
1K	300	-4317	-37	-73	-0	29	-53	1	0.00	0.03	0.01
1L	300	-4317	-26	-73	-0	29	-66	1	0.00	0.03	0.01
1M	300	-2111	-37	73	-0	-29	-53	1	0.00	0.01	0.01
1N	300	-2111	-26	73	-0	-29	-66	1	0.00	0.01	0.01
1O	300	-2111	-37	-73	-0	29	-53	1	0.00	0.01	0.01
1P	300	-2111	-26	-73	-0	29	-66	1	0.00	0.01	0.01
2	300	-4759	-48	0	-0	-0	-88	1	0.00	0.03	0.01

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz -- daN*m	Classe	$\chi_{\min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-3707	301	-57	1	0.7210	0.9869	0.9893	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1B	-3707	301	-62	1	0.7210	0.9869	0.9939	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1C	-3707	-300	-57	1	0.7210	0.9869	0.9893	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1D	-3707	-300	-62	1	0.7210	0.9869	0.9939	--	--	0.03	--	0.10	Snell. 'zx'= 66
1E	-3029	301	-57	1	0.7210	0.9893	0.9912	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1F	-3029	301	-62	1	0.7210	0.9893	0.9950	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1G	-3029	-300	-57	1	0.7210	0.9893	0.9912	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1H	-3029	-300	-62	1	0.7210	0.9893	0.9950	--	--	0.03	--	0.09	Snell. 'zx'= 66
1I	-4471	191	59	1	0.7210	0.9842	0.9847	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1J	-4471	191	-66	1	0.7210	0.9842	0.9974	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1K	-4471	-190	59	1	0.7210	0.9842	0.9847	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1L	-4471	-190	-66	1	0.7210	0.9842	0.9974	--	--	0.04	--	0.08	Snell. 'zx'= 66
1M	-2265	191	59	1	0.7210	0.9920	0.9923	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1N	-2265	191	-66	1	0.7210	0.9920	0.9987	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1O	-2265	-190	59	1	0.7210	0.9920	0.9923	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
1P	-2265	-190	-66	1	0.7210	0.9920	0.9987	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx'= 66
2	-4959	1	-88	1	0.7210	0.9842	0.9886	--	--	0.05	--	0.05	Snell. 'zx'= 66

ASTA NUM. 9 NI 9 NF 10 Lungh. 300.0 cm SEZ. 1 Ps HEB 180
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1A	0	-2208	-231	109	1	286	503	1	0.01	0.01	0.06	
1B	0	-2208	-0	109	1	286	-109	1	0.00	0.01	0.05	
1C	0	-2208	-231	-114	1	-303	503	1	0.01	0.01	0.06	
1D	0	-2208	-0	-114	1	-303	-109	1	0.00	0.01	0.06	
1E	0	-1724	-231	109	1	286	503	1	0.01	0.01	0.06	
1F	0	-1724	-0	109	1	286	-109	1	0.00	0.01	0.05	
1G	0	-1724	-231	-114	1	-303	503	1	0.01	0.01	0.06	
1H	0	-1724	-0	-114	1	-303	-109	1	0.00	0.01	0.06	
1I	0	-2078	-194	70	1	183	404	1	0.01	0.01	0.04	
1J	0	-2078	-37	70	1	183	-11	1	0.00	0.01	0.03	
1K	0	-2078	-194	-75	1	-200	404	1	0.01	0.01	0.04	
1L	0	-2078	-37	-75	1	-200	-11	1	0.00	0.01	0.04	
1M	0	-1854	-194	70	1	183	404	1	0.01	0.01	0.04	
1N	0	-1854	-37	70	1	183	-11	1	0.00	0.01	0.03	
1O	0	-1854	-194	-75	1	-200	404	1	0.01	0.01	0.04	
1P	0	-1854	-37	-75	1	-200	-11	1	0.00	0.01	0.04	
2	0	-2883	-172	-4	0	-12	292	1	0.01	0.02	0.03	
1A	150	-2131	-231	109	1	122	154	1	0.01	0.01	0.02	
1B	150	-2131	-0	109	1	122	-106	1	0.00	0.01	0.02	
1C	150	-2131	-231	-114	1	-132	154	1	0.01	0.01	0.03	
1D	150	-2131	-0	-114	1	-132	-106	1	0.00	0.01	0.03	
1E	150	-1647	-231	109	1	122	154	1	0.01	0.01	0.02	
1F	150	-1647	-0	109	1	122	-106	1	0.00	0.01	0.02	
1G	150	-1647	-231	-114	1	-132	154	1	0.01	0.01	0.03	
1H	150	-1647	-0	-114	1	-132	-106	1	0.00	0.01	0.03	
1I	150	-2001	-194	70	1	78	111	1	0.01	0.01	0.01	
1J	150	-2001	-37	70	1	78	-64	1	0.00	0.01	0.01	
1K	150	-2001	-194	-75	1	-87	111	1	0.01	0.01	0.02	
1L	150	-2001	-37	-75	1	-87	-64	1	0.00	0.01	0.02	
1M	150	-1777	-194	70	1	78	111	1	0.01	0.01	0.01	
1N	150	-1777	-37	70	1	78	-64	1	0.00	0.01	0.01	
1O	150	-1777	-194	-75	1	-87	111	1	0.01	0.01	0.02	
1P	150	-1777	-37	-75	1	-87	-64	1	0.00	0.01	0.02	
2	150	-2784	-172	-4	0	-7	35	1	0.01	0.02	0.00	

1A	300	-2054	-231	109	1	-42	-196	1	0.01	0.01	0.02
1B	300	-2054	-0	109	1	-42	-104	1	0.00	0.01	0.01
1C	300	-2054	-231	-114	1	40	-196	1	0.01	0.01	0.02
1D	300	-2054	-0	-114	1	40	-104	1	0.00	0.01	0.01
1E	300	-1570	-231	109	1	-42	-196	1	0.01	0.01	0.02
1F	300	-1570	-0	109	1	-42	-104	1	0.00	0.01	0.01
1G	300	-1570	-231	-114	1	40	-196	1	0.01	0.01	0.02
1H	300	-1570	-0	-114	1	40	-104	1	0.00	0.01	0.01
1I	300	-1924	-194	70	1	-28	-182	1	0.01	0.01	0.02
1J	300	-1924	-37	70	1	-28	-117	1	0.00	0.01	0.01
1K	300	-1924	-194	-75	1	26	-182	1	0.01	0.01	0.02
1L	300	-1924	-37	-75	1	26	-117	1	0.00	0.01	0.01
1M	300	-1700	-194	70	1	-28	-182	1	0.01	0.01	0.02
1N	300	-1700	-37	70	1	-28	-117	1	0.00	0.01	0.01
1O	300	-1700	-194	-75	1	26	-182	1	0.01	0.01	0.02
1P	300	-1700	-37	-75	1	26	-117	1	0.00	0.01	0.01
2	300	-2684	-172	-4	0	-1	-222	1	0.01	0.02	0.02

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-2208	286	503	1	0.7210	0.9923	0.9971	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx' = 66
1B	-2208	286	-109	1	0.7210	0.9923	1.0092	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx' = 66
1C	-2208	-303	503	1	0.7210	0.9926	0.9971	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx' = 66
1D	-2208	-303	-109	1	0.7210	0.9926	1.0092	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx' = 66
1E	-1724	286	503	1	0.7210	0.9940	0.9977	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx' = 66
1F	-1724	286	-109	1	0.7210	0.9940	1.0072	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx' = 66
1G	-1724	-303	503	1	0.7210	0.9942	0.9977	--	--	0.02	--	0.12	Snell. 'zx' = 66
1H	-1724	-303	-109	1	0.7210	0.9942	1.0072	--	--	0.02	--	0.08	Snell. 'zx' = 66
1I	-2078	183	404	1	0.7210	0.9927	0.9967	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx' = 66
1J	-2078	183	-117	1	0.7210	0.9927	1.0013	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx' = 66
1K	-2078	-200	404	1	0.7210	0.9931	0.9967	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx' = 66
1L	-2078	-200	-117	1	0.7210	0.9931	1.0013	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx' = 66
1M	-1854	183	404	1	0.7210	0.9935	0.9971	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx' = 66
1N	-1854	183	-117	1	0.7210	0.9935	1.0012	--	--	0.02	--	0.06	Snell. 'zx' = 66
1O	-1854	-200	404	1	0.7210	0.9938	0.9971	--	--	0.02	--	0.09	Snell. 'zx' = 66
1P	-1854	-200	-117	1	0.7210	0.9938	1.0012	--	--	0.02	--	0.07	Snell. 'zx' = 66
2	-2883	-12	292	1	0.7210	0.9967	0.9918	--	--	0.03	--	0.06	Snell. 'zx' = 66

ASTA NUM. 10 NI 289 NF 74 Lungh. 300.0 cm SEZ. 4 Ps HEB 120
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4594	-5	12	0	33	10	1	0.00	0.06	0.02	
1B	0	-4594	9	12	0	33	-25	1	0.00	0.06	0.02	
1C	0	-4594	-5	-12	0	-33	10	1	0.00	0.06	0.02	
1D	0	-4594	9	-12	0	-33	-25	1	0.00	0.06	0.02	
1E	0	-3602	-5	12	0	33	10	1	0.00	0.05	0.02	
1F	0	-3602	9	12	0	33	-25	1	0.00	0.05	0.02	
1G	0	-3602	-5	-12	0	-33	10	1	0.00	0.05	0.02	
1H	0	-3602	9	-12	0	-33	-25	1	0.00	0.05	0.02	
1I	0	-5676	-18	7	0	19	47	1	0.00	0.07	0.01	
1J	0	-5676	22	7	0	19	-62	1	0.00	0.07	0.02	
1K	0	-5676	-18	-7	0	-19	47	1	0.00	0.07	0.01	
1L	0	-5676	22	-7	0	-19	-62	1	0.00	0.07	0.02	
1M	0	-2520	-18	7	0	19	47	1	0.00	0.03	0.01	
1N	0	-2520	22	7	0	19	-62	1	0.00	0.03	0.02	
1O	0	-2520	-18	-7	0	-19	47	1	0.00	0.03	0.01	
1P	0	-2520	22	-7	0	-19	-62	1	0.00	0.03	0.02	
2	0	-6073	3	0	0	0	-11	1	0.00	0.08	0.00	
1A	150	-4554	-5	12	0	15	3	1	0.00	0.06	0.01	
1B	150	-4554	9	12	0	15	-12	1	0.00	0.06	0.01	
1C	150	-4554	-5	-12	0	-15	3	1	0.00	0.06	0.01	
1D	150	-4554	9	-12	0	-15	-12	1	0.00	0.06	0.01	
1E	150	-3562	-5	12	0	15	3	1	0.00	0.05	0.01	
1F	150	-3562	9	12	0	15	-12	1	0.00	0.05	0.01	
1G	150	-3562	-5	-12	0	-15	3	1	0.00	0.05	0.01	
1H	150	-3562	9	-12	0	-15	-12	1	0.00	0.05	0.01	
1I	150	-5636	-18	7	0	9	19	1	0.00	0.07	0.01	
1J	150	-5636	22	7	0	9	-29	1	0.00	0.07	0.01	
1K	150	-5636	-18	-7	0	-9	19	1	0.00	0.07	0.01	
1L	150	-5636	22	-7	0	-9	-29	1	0.00	0.07	0.01	
1M	150	-2480	-18	7	0	9	19	1	0.00	0.03	0.01	
1N	150	-2480	22	7	0	9	-29	1	0.00	0.03	0.01	
1O	150	-2480	-18	-7	0	-9	19	1	0.00	0.03	0.01	
1P	150	-2480	22	-7	0	-9	-29	1	0.00	0.03	0.01	
2	150	-6021	3	0	0	0	-7	1	0.00	0.08	0.00	
1A	300	-4514	-5	12	0	-4	-5	1	0.00	0.06	0.00	
1B	300	-4514	9	12	0	-4	1	1	0.00	0.06	0.00	
1C	300	-4514	-5	-12	0	4	-5	1	0.00	0.06	0.00	
1D	300	-4514	9	-12	0	4	1	1	0.00	0.06	0.00	
1E	300	-3522	-5	12	0	-4	-5	1	0.00	0.05	0.00	
1F	300	-3522	9	12	0	-4	1	1	0.00	0.05	0.00	
1G	300	-3522	-5	-12	0	4	-5	1	0.00	0.05	0.00	
1H	300	-3522	9	-12	0	4	1	1	0.00	0.05	0.00	

1I	300	-5596	-18	7	0	-1	-8	1	0.00	0.07	0.00
1J	300	-5596	22	7	0	-1	4	1	0.00	0.07	0.00
1K	300	-5596	-18	-7	0	2	-8	1	0.00	0.07	0.00
1L	300	-5596	22	-7	0	2	4	1	0.00	0.07	0.00
1M	300	-2440	-18	7	0	-1	-8	1	0.00	0.03	0.00
1N	300	-2440	22	7	0	-1	4	1	0.00	0.03	0.00
1O	300	-2440	-18	-7	0	2	-8	1	0.00	0.03	0.00
1P	300	-2440	22	-7	0	2	4	1	0.00	0.03	0.00
2	300	-5969	3	0	0	0	-3	1	0.00	0.08	0.00

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4594	33	10	1	0.5089	0.9709	0.9781	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 98
1B	-4594	33	-25	1	0.5089	0.9709	1.0061	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 98
1C	-4594	-33	10	1	0.5089	0.9707	0.9781	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 98
1D	-4594	-33	-25	1	0.5089	0.9707	1.0061	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 98
1E	-3602	33	10	1	0.5089	0.9772	0.9828	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 98
1F	-3602	33	-25	1	0.5089	0.9772	1.0048	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 98
1G	-3602	-33	10	1	0.5089	0.9770	0.9828	--	--	0.09	--	0.11	Snell. 'zx'= 98
1H	-3602	-33	-25	1	0.5089	0.9770	1.0048	--	--	0.09	--	0.12	Snell. 'zx'= 98
1I	-5676	19	47	1	0.5089	0.9699	0.9956	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 98
1J	-5676	19	-62	1	0.5089	0.9699	1.0043	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 98
1K	-5676	-19	47	1	0.5089	0.9695	0.9956	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 98
1L	-5676	-19	-62	1	0.5089	0.9695	1.0043	--	--	0.14	--	0.17	Snell. 'zx'= 98
1M	-2520	19	47	1	0.5089	0.9866	0.9981	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
1N	-2520	19	-62	1	0.5089	0.9866	1.0019	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
1O	-2520	-19	47	1	0.5089	0.9865	0.9981	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
1P	-2520	-19	-62	1	0.5089	0.9865	1.0019	--	--	0.06	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
2	-6073	0	-11	1	0.5089	1.0131	1.0340	--	--	0.15	--	0.16	Snell. 'zx'= 98

ASTA NUM. 11 NI 290 NF 166 Lungh. 300.0 cm SEZ. 4 Ps HEB 120
Sollecitazioni di calcolo e di verifica Indici <= 1 : VERIFICATO

NC	x -- cm	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
1A	0	-4772	-8	11	0	32	24	1	0.00	0.06	0.02	
1B	0	-4772	5	11	0	32	-11	1	0.00	0.06	0.02	
1C	0	-4772	-8	-11	0	-31	24	1	0.00	0.06	0.02	
1D	0	-4772	5	-11	0	-31	-11	1	0.00	0.06	0.02	
1E	0	-3794	-8	11	0	32	24	1	0.00	0.05	0.02	
1F	0	-3794	5	11	0	32	-11	1	0.00	0.05	0.02	
1G	0	-3794	-8	-11	0	-31	24	1	0.00	0.05	0.02	
1H	0	-3794	5	-11	0	-31	-11	1	0.00	0.05	0.02	
1I	0	-5870	-22	7	0	19	61	1	0.00	0.08	0.02	
1J	0	-5870	19	7	0	19	-48	1	0.00	0.08	0.01	
1K	0	-5870	-22	-7	0	-19	61	1	0.00	0.08	0.02	
1L	0	-5870	19	-7	0	-19	-48	1	0.00	0.08	0.01	
1M	0	-2696	-22	7	0	19	61	1	0.00	0.03	0.02	
1N	0	-2696	19	7	0	19	-48	1	0.00	0.03	0.01	
1O	0	-2696	-22	-7	0	-19	61	1	0.00	0.03	0.02	
1P	0	-2696	19	-7	0	-19	-48	1	0.00	0.03	0.01	
2	0	-6347	-2	0	0	0	10	1	0.00	0.08	0.00	
1A	150	-4732	-8	11	0	14	12	1	0.00	0.06	0.01	
1B	150	-4732	5	11	0	14	-3	1	0.00	0.06	0.01	
1C	150	-4732	-8	-11	0	-14	12	1	0.00	0.06	0.01	
1D	150	-4732	5	-11	0	-14	-3	1	0.00	0.06	0.01	
1E	150	-3754	-8	11	0	14	12	1	0.00	0.05	0.01	
1F	150	-3754	5	11	0	14	-3	1	0.00	0.05	0.01	
1G	150	-3754	-8	-11	0	-14	12	1	0.00	0.05	0.01	
1H	150	-3754	5	-11	0	-14	-3	1	0.00	0.05	0.01	
1I	150	-5830	-22	7	0	9	29	1	0.00	0.08	0.01	
1J	150	-5830	19	7	0	9	-20	1	0.00	0.08	0.01	
1K	150	-5830	-22	-7	0	-9	29	1	0.00	0.08	0.01	
1L	150	-5830	19	-7	0	-9	-20	1	0.00	0.08	0.01	
1M	150	-2656	-22	7	0	9	29	1	0.00	0.03	0.01	
1N	150	-2656	19	7	0	9	-20	1	0.00	0.03	0.01	
1O	150	-2656	-22	-7	0	-9	29	1	0.00	0.03	0.01	
1P	150	-2656	19	-7	0	-9	-20	1	0.00	0.03	0.01	
2	150	-6295	-2	0	0	0	6	1	0.00	0.08	0.00	
1A	300	-4692	-8	11	0	-4	0	1	0.00	0.06	0.00	
1B	300	-4692	5	11	0	-4	4	1	0.00	0.06	0.00	
1C	300	-4692	-8	-11	0	4	0	1	0.00	0.06	0.00	
1D	300	-4692	5	-11	0	4	4	1	0.00	0.06	0.00	
1E	300	-3714	-8	11	0	-4	0	1	0.00	0.05	0.00	
1F	300	-3714	5	11	0	-4	4	1	0.00	0.05	0.00	
1G	300	-3714	-8	-11	0	4	0	1	0.00	0.05	0.00	
1H	300	-3714	5	-11	0	4	4	1	0.00	0.05	0.00	
1I	300	-5790	-22	7	0	-2	-4	1	0.00	0.07	0.00	
1J	300	-5790	19	7	0	-2	8	1	0.00	0.07	0.00	
1K	300	-5790	-22	-7	0	2	-4	1	0.00	0.07	0.00	
1L	300	-5790	19	-7	0	2	8	1	0.00	0.07	0.00	
1M	300	-2616	-22	7	0	-2	-4	1	0.00	0.03	0.00	
1N	300	-2616	19	7	0	-2	8	1	0.00	0.03	0.00	
1O	300	-2616	-22	-7	0	2	-4	1	0.00	0.03	0.00	
1P	300	-2616	19	-7	0	2	8	1	0.00	0.03	0.00	

Verifica di STABILITA' e/o STABILITA' FLESSO TORSIONALE

NC	Fx -- daN	My ----- daN*m	Mz	Classe	$\chi_{min.}$	ky	kz	kLT	χ_{LT}	I.S.n.	I.S.m.	I.S.	Nota
1A	-4772	32	24	1	0.5089	0.9683	1.0081	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 98
1B	-4772	32	-11	1	0.5089	0.9683	0.9808	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 98
1C	-4772	-31	24	1	0.5089	0.9683	1.0081	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 98
1D	-4772	-31	-11	1	0.5089	0.9683	0.9808	--	--	0.12	--	0.14	Snell. 'zx'= 98
1E	-3794	32	24	1	0.5089	0.9748	1.0064	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 98
1F	-3794	32	-11	1	0.5089	0.9748	0.9847	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 98
1G	-3794	-31	24	1	0.5089	0.9748	1.0064	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 98
1H	-3794	-31	-11	1	0.5089	0.9748	0.9847	--	--	0.10	--	0.12	Snell. 'zx'= 98
1I	-5870	19	61	1	0.5089	0.9681	1.0046	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 98
1J	-5870	19	-48	1	0.5089	0.9681	0.9958	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 98
1K	-5870	-19	61	1	0.5089	0.9682	1.0046	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 98
1L	-5870	-19	-48	1	0.5089	0.9682	0.9958	--	--	0.15	--	0.17	Snell. 'zx'= 98
1M	-2696	19	61	1	0.5089	0.9853	1.0021	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
1N	-2696	19	-48	1	0.5089	0.9853	0.9981	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
1O	-2696	-19	61	1	0.5089	0.9854	1.0021	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
1P	-2696	-19	-48	1	0.5089	0.9854	0.9981	--	--	0.07	--	0.09	Snell. 'zx'= 98
2	-6347	0	10	1	0.5089	0.9552	1.0412	--	--	0.16	--	0.16	Snell. 'zx'= 98

VERIFICA DELLA NON NECESSITA' DEL PORTALE PER
L'ACCESSO SUL FRONTE SUD

PIANO: TERRA

PARETE N° 1

ANALISI DEI CARICHI

Solaio in profilati di acciaio e tavelloni

Elementi strutturali (G_1)

					KN/m ²
putrelle IPE 200	i (m)=	0,8	p (KN/m)=		0,00
tavelloni					
soletta cls alleggerito	s (m)=	0,17	γ (KN/m ³)=		0,00
G₁ =					0,00

Elementi non strutturali (G_2)

					KN/m ²
intonaco					
pavimento					
isolamento termico					
impermeabilizzazione					
tegole					
G₂ =					0,00

Carichi variabili (Q)

					KN/m ²
carico di esercizio (q_k)					
q_k =					0,00

Coefficienti parziali (γ_F) per le azioni (verifica SLU)

	(favorevole)	(sfavorevole)
$\gamma_{G1} =$	1	1,30
$\gamma_{G2} =$	0,8	1,50
$\gamma_Q =$	0	1,50

Combinazione fondamentale (SLU)

$$q_1 = G_1 \times \gamma_{G1} + G_2 \times \gamma_{G2} + q_k \times \gamma_Q$$

	(favorevole)	(sfavorevole)	
$G_1 \times \gamma_{G1} =$	0,00	0,00	KN/m ²
$G_2 \times \gamma_{G2} =$	0,00	0,00	KN/m ²
$q_k \times \gamma_Q =$	0,00	0,00	KN/m ²
q₁ =	0,00	0,00	KN/m²

Solaio in latero-cemento

Elementi strutturali (G_1)						KN/m ²
peso proprio (travetti, pignatte, soletta)						3,00
$G_1 =$						3,00

Elementi non strutturali (G_2)						KN/m ²
pavimento						0,60
isolamento termico e impermeabilizzazione						0,20
intonaco						0,20
incidenza tramezzi						0,00
$G_2 =$						1,00

Carichi variabili (Q)						KN/m ²
carico di esercizio (q_k)						1,20
$q_k =$						1,20

Coefficienti parziali (γ_F) per le azioni (verifica SLU)	(favorevole)		(sfavorevole)	
	$\gamma_{G1} =$	1	$\gamma_{G1} =$	1,30
	$\gamma_{G2} =$	0,8	$\gamma_{G2} =$	1,50
	$\gamma_Q =$	0	$\gamma_Q =$	1,50

Combinazione fondamentale (SLU)

$$q_1 = G_1 \times \gamma_{G1} + G_2 \times \gamma_{G2} + q_k \times \gamma_Q$$

	(favorevole)	(sfavorevole)	
$G_1 \times \gamma_{G1} =$	3,000	3,90	KN/m ²
$G_2 \times \gamma_{G2} =$	0,800	1,5	KN/m ²
$q_k \times \gamma_Q =$	0,000	1,80	KN/m ²
$q_1 =$	3,800	7,20	KN/m ²

PIANO: TERRA

PARETE N° 1

CARICHI SULLA PARETE

Carico agente in sommità della parete dovuto alla porzione di muro sovrastante

				per verifiche ad azioni orizzontali	per verifiche ad azioni verticali
coefficiente parziale di sicurezza $\gamma_{G2} =$				1	1,5
H (m)	t (m)	w (KN/m ³)	p (KN/m)	p (KN/m)	
muro sovrastante	3	0,4	18	21,60	32,40
			0,00	0,00	
			0,00	0,00	
			0,00	0,00	
			0,00	0,00	

Carico agente in sommità della parete dovuto all'incidenza dei solai

S.L.U. per verifiche ad azioni orizzontali (taglio): utilizzo dei coefficienti di combinazione "favorevoli"

S.L.U. per verifiche ad azioni verticali (compressione): utilizzo dei coefficienti di combinazione "sfavorevoli"

			per verifiche ad azioni orizzontali		per verifiche ad azioni verticali		per verifiche ad azioni orizzontali	per verifiche ad azioni verticali
L(dx)	L(sx)		q ₁ (dx)	q ₁ (sx)	q ₁ (dx)	q ₁ (sx)	p	p
m	m		KN/m ²	KN/m ²	KN/m ²	KN/m ²	KN/m	KN/m
solaio piano primo	2	0	5,00	5,00	9,45	9,45	5,00	9,45
solaio piano secondo			5,00	5,00	9,45	9,45	0,00	0,00
solaio piano terzo			5,00	5,00	9,45	9,45	0,00	0,00
							0,00	0,00
							0,00	0,00
							0,00	0,00
							0,00	0,00
							0,00	0,00

Totale carico distribuito (KN/m)	26,60	41,85
----------------------------------	-------	-------

H = altezza del muro sovrastante (spessore t)

L(dx), L(sx) = luce del solaio a destra e a sinistra

p = carico

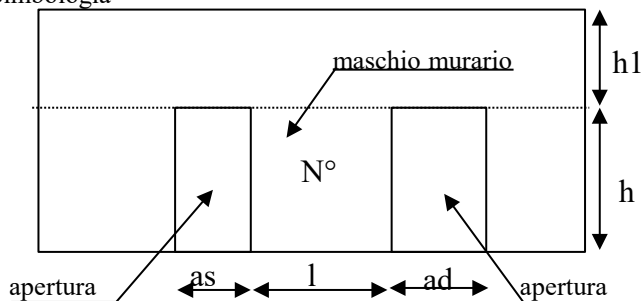
PIANO: TERRA

PARETE N° 1

STATO ATTUALE

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE E MECCANICHE DEI MASCHI MURARI

Simbologia



as= apertura a sinistra
ad= apertura a destra
l = lunghezza maschio murario
h = altezza maschio murario
t = spessore maschio murario
h₁ = altezza fascia di piano
i = interasse maschio murario
 $i = l + as/2 + ad/2$
Tipol. = tipologia della muratura tab C8.5.I
(circ. 7/2019)

Nel caso di muratura recente, con blocchi artificiali di tecnologia moderna, indicare di seguito i parametri meccanici e la relativa descrizione. Tale nuova tipologia viene archiviata con il numero 9 "nuova muratura"

Parametri meccanici (punto 11.10 NTC2018)							Descrizione
n	f	f _{vo}	f _b	E	G	W	
	N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	KN/m ³	
9							

numero di maschi murari	3	lunghezza complessiva parete (m)	14,92
-------------------------	---	----------------------------------	-------

N°	as(m)	ad(m)	h (m)	l (m)	h ₁ (m)	t (m)	Tipol.	Descrizione	i (m)
1	0	2,4	3,45	0,77	0,65	0,4	7	Muratura in mattoni pieni malta di calce	1,97
2	2,4	2,4	3,45	8,61	0,65	0,35	7	Muratura in mattoni pieni malta di calce	11,01
3	2,4	0	3,45	0,74	0,65	0,4	7	Muratura in mattoni pieni malta di calce	1,94
0									0,00
0									0,00
0									0,00
0									0,00
0									0,00
0									0,00
0									0,00

Ulteriori informazioni

tip.	Descrizione della muratura	W KN/m ³
4	Muratura irregolare di pietra tenera (tufo, calcarenite, ecc.)	15
5	Muratura a conci regolari di pietra tenera (tufo, calcarenite, ecc.)	14

tip.	Descrizione della muratura	presenza
5	Muratura a conci regolari di pietra tenera (tufo, calcarenite, ecc.)	
	Presenza di una caratterizzazione diretta della resistenza compressione degli elementi?	n
	Indicare la resistenza a compressione f (N/mm ²) secondo par. 11.10 delle NTC 2018	3

tip.	Descrizione della muratura	presenza
2	Muratura in conci sbozzati: presenza di zeppe profonde in pietra per ammorsamento?	n
	In presenza di zeppe profonde in pietra, le resistenze tabellari aumentano di un coefficiente:	1,2

tip.	Descrizione della muratura	presenza
7	Muratura in mattoni pieni : presenza di giunti di malta >13mm?	n
	In presenza di giunti di malta di spessore >13mm	riduzione delle resistenze: 0,7 riduzione dei moduli elastici: 0,8

tip.	Descrizione della muratura	presenza
1÷7	Nel caso di presenza di malta particolarmente scadente (resistenza media a compressione < 0,7 N/mm ²) si applicano i seguenti coefficienti riduttivi	Presenza di malta scadente? n riduzione delle resistenze: 0,7 riduzione dei moduli elastici: 0,8

tip.	Descrizione della muratura	
5÷8	Nel caso di muratura regolare , indicare i seguenti parametri, utili al calcolo della resistenza a taglio	
	altezza del blocco (cm)	6
	lunghezza di sovrapposizione minima dei blocchi di due corsi successivi (cm)	12
	coefficiente di ingranamento murario ϕ	0,5
	coefficiente di attrito locale μ	0,577
	resistenza a compressione del blocco f_b (N/mm ²)	10
	resistenza a trazione del blocco f_{bt} (N/mm ²) = 0,1· f_b	0,741
	resistenza a taglio limite dei blocchi $f_{v,lim}$ (N/mm ²) = 0,065· f_b /0,7	0,929

Presenza o meno di caratteristiche diverse da quelle standard di cui alla tab. C.8.5.I circ. 7/2019

N°	Descrizione	cod.	STATO ATTUALE			INTERVENTI DI CONSOLIDAMENTO			intonaco armato	
			MB	RL	CT	RA	IML	IA	sp cm	γ KN/m ³
1	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7								
2	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7								
3	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7								

s = presenza della caratteristica

MB= malta buona

RL= ricorsi o listature

CT= connessione trasversale

RA= ristilatura armata con connessione dei paramenti

IML= iniezioni di miscele leganti

IA= intonaco armato

sp= spessore complessivo sulle due facce dell' intonaco armato

γ = peso specifico intonaco armato

Nel caso di muratura di mattoni pieni (tip. 7) si intende come “malta buona” una malta con resistenza media a compressione f_m superiore a 2 N/mm².

In tal caso il coefficiente correttivo può essere posto pari a $f_m^{0.35}$ (f_m in N/mm²).

Inserire il valore della resistenza media a compressione della malta f_m

f_m =	2	N/mm ²
---------	---	-------------------

Nel caso di pareti di notevole spessore (> 70cm) i coefficienti migliorativi per intonaco armato

e per ristilatura armata, devono essere opportunamente ridotti. Riduzione del:

30	%
----	---

Valori dei parametri meccanici standard della muratura (tabella C8.5.I - circ. 7/2019)

riduzione percentuale moduli elastici	50	%	valori delle resistenze	2	1 minimo
					2 medio
					3 massimo

N°	Tipol.	f	τ_o	f_{vo}	E	G	w	σ_o
		N/cm ²	N/cm ²	N/cm ²	N/mm ²	N/mm ²	KN/m ³	KN/m ²
1	7	345	9	20	750	250	18	231,12
2	7	345	9	20	750	250	18	143,20
3	7	345	9	20	750	250	18	236,06
0								0,00
0								0,00
0								0,00
0								0,00
0								0,00
0								0,00
0								0,00
0								0,00

f = resistenza media a compressione della muratura

τ_o = resistenza media a taglio della muratura in assenza di tensioni normali (murature irregolari)

f_{vo} = resistenza media a taglio della muratura in assenza di tensioni normali (murature regolari)

E= valore medio del modulo di elasticità normale

G= valore medio del modulo di elasticità tangenziale

w= peso specifico medio

σ_o = tensione media di compressione a metà altezza pannello murario

Coefficienti correttivi dei parametri meccanici (tab. C8.5.II circ. 7/2019)

N°	Descrizione	cod.	attuale			consolidato		
			MB	RL	CT	RA	IML	IA
1	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7	1,0	1,0	1,3	1,2	1,2	1,5
2	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7	1,0	1,0	1,3	1,2	1,2	1,5
3	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7	1,0	1,0	1,3	1,2	1,2	1,5
0		0						
0		0						
0		0						
0		0						
0		0						
0		0						
0		0						

Coefficienti correttivi da usare nel calcolo

N°	Descrizione	cod.	attuale			consolidato					coeff
			MB	RL	CT	RA	IML	IA	prd	max	
1	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,00	1,80	1
2	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,00	1,80	1
3	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,00	1,80	1
0		0									
0		0									
0		0									
0		0									
0		0									
0		0									
0		0									

prd = prodotto tra i due coefficienti più alti nello stato consolidato

max = coefficiente massimo ammissibile nello stato consolidato (tab. C8.5.II)

coeff = coefficiente da usare nei calcoli nello stato consolidato (il minimo tra "prd" e "max")

Parametri meccanici corretti secondo i coeff. di tab. C8.5.II circ. 7/2019

Fattore di confidenza FC = **1,35**

Verifica compressione	
coeff. riduz. Φ	0,86
coeff sic. γ_m	2

N°	Tipol.	f_d N/cm ²	τ_{od} N/cm ²	f_{vod} N/cm ²	E N/mm ²	G N/mm ²	w KN/m ³	σ_o KN/m ²	σ base KN/m ²	$f_{d,rid}$ KN/m ²
1	7	255,6	6,67	14,8148	750,00	250,00	18,00	231,12	387,32	1099
2	7	255,6	6,67	14,8148	750,00	250,00	18,00	143,20	253,08	1099
3	7	255,6	6,67	14,8148	750,00	250,00	18,00	236,06	394,89	1099
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	

f_d = resistenza media di progetto a compressione della muratura

τ_{od} = resistenza media di progetto a taglio della muratura in assenza di tensioni normali (murature irregolari)

f_{vod} = resistenza media di progetto a taglio della muratura in assenza di tensioni normali (murature regolari)

E = valore medio del modulo di elasticità normale

G = valore medio del modulo di elasticità tangenziale

w = peso specifico medio (comprensivo di eventuale intonaco armato)

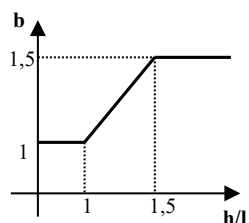
σ_o = tensione media di compressione a metà altezza pannello murario

σ base = tensione media di compressione alla base del pannello murario

$f_{d,rid}$ = resistenza media di progetto a compressione ridotta = $f_d/(\Phi \cdot \gamma_m)$

Individuazione del coefficiente “b”

N°	h/l	b
1	4,481	1,500
2	0,401	1,000
3	4,662	1,500
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000



Calcolo rigidezza della parete

	G	t	l	h	A	E	K
	N/mm ²	m	m	m	m ²	N/mm ²	KN/m
1	250	0,4	0,77	3,45	0,308	750	2828,1
2	250	0,35	8,61	3,45	3,0135	750	174205,2
3	250	0,4	0,74	3,45	0,296	750	2539,8
0							
0							
0							
0							
0							
0							
0							
RIGIDEZZA DELLA PARETE (KN/m)							179573,1

Calcolo resistenza dei singoli maschi murari

Calcolo della resistenza a taglio per scorrimento, nel caso di murature regolari

	M	N	e	l'	σ_n	f_{vd}	$f_{v,lim}$	V_t ts
	KNm	KN	m	m	N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	KN
1	29,1	71,19	0,409	-0,0713	-2,497	-0,592	0,929	
2	848,3	431,5	1,966	7,01779	0,1757	0,2002	0,929	491,7
3	27,68	69,87	0,396	-0,0786	-2,224	-0,511	0,929	
0								
0								
0								
0								
0								
0								
0								

M = momento associato alla resistenza taglio-scorrimento

N = sforzo normale agente

e = eccentricità

l' = lunghezza della zona compressa

σ_n = tensione normale media agente sulla parte compressa della sezione

f_{vd} = resistenza di calcolo a taglio in presenza di compressione, valutata come $f_{vd} = f_{vo} + 0,4 \cdot \sigma_n \leq f_{v,lim}$

$f_{v,lim} = 0,065 \cdot f_b / 0,7$ resistenza limite di rottura a taglio dei blocchi

V_t ts = resistenza a taglio per scorrimento

Nel caso di muratura regolare, è possibile scegliere se utilizzare la formula semplificata valida per le murature irregolari (più cautelativa) oppure quella completa valida per le murature regolari	
Inserire 1 per utilizzare la formula completa, relativa alle murature regolari	2

Inserire il codice per il calcolo dello spostamento al limite ultimo: 1: spostamento al limite ultimo pari a quello massimo previsto dalla normativa 2: spostamento al limite ultimo pari a quello elastico moltiplicato per il coeff. di duttilità μ	2
---	---

Inserire il valore massimo dello spostamento ultimo rispetto all'altezza del maschio murario		
nel caso di rottura a taglio	5	‰
nel caso di rottura a pressoflessione	10	‰

	$V_{t \text{ irr}}$	$V_{t \text{ reg}}$	$V_{t \text{ lim}}$	V_t	$V_{t \text{ pf}}$	$V_{t \text{ ts}}$	V_u	δ_e	tipo di rottura	μ	δ_u	$\delta_{u, \text{ max}}$
	KN	KN	KN	KN	KN	KN	KN	mm			mm	mm
1	37,36	44,86	75,747	37,3639	14,20		14,20	5,02	pressoflessione	1,5	7,53	34,50
2	469,95	539,72	1060,2	469,9476	1005,93	491,74	469,95	2,70	taglio trazione	2	5,40	17,25
3	36,18	43,549	72,981	36,17507	13,36		13,36	5,26	pressoflessione	1,5	7,89	34,50
0												
0												
0												
0												
0												
0												
0												

$V_{t \text{ irr}}$ = resistenza a taglio per trazione (fessurazione diagonale) in murature irregolari

$V_{t \text{ reg}}$ = resistenza a taglio per trazione (fessurazione diagonale) in murature regolari

$V_{t \text{ lim}}$ = resistenza a taglio limite per trazione (fessurazione diagonale) in murature regolari

V_t = resistenza a taglio per trazione (fessurazione diagonale)

$V_{t \text{ pf}}$ = resistenza a taglio per pressoflessione

$V_{t \text{ ts}}$ = resistenza a taglio per scorrimento

V_u = resistenza a taglio del maschio murario (minimo valore tra $V_{t \text{ ts}}$, V_t e $V_{t \text{ pf}}$)

δ_e = spostamento del maschio murario al limite elastico

μ = coefficiente di duttilità = δ_u / δ_e

δ_u = spostamento del maschio murario al limite ultimo

$\delta_{u, \text{ max}}$ = spostamento max = 0,5% h per rottura a taglio 1,0% *h per rottura a pressoflessione

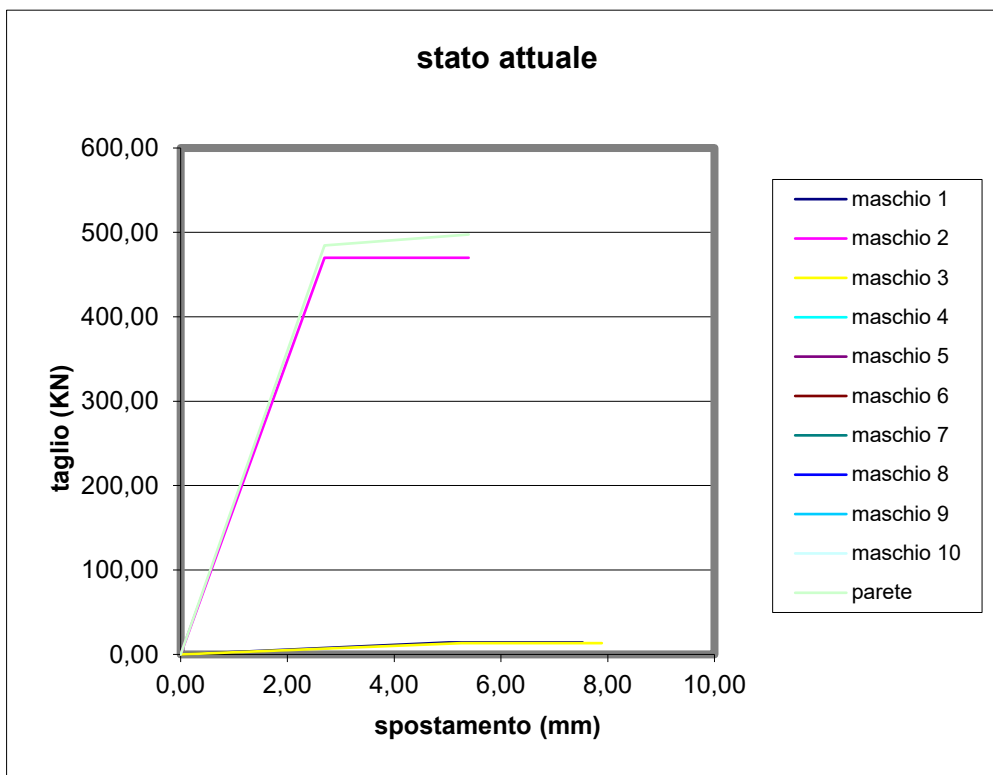
Calcolo resistenza della parete

Spostamento della parete al limite di rottura	mm	5,40
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 1	KN	14,20
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 2	KN	469,95
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 3	KN	13,36
TAGLIO ULTIMO DELLA PARETE	KN	497,50

Lo spostamento finale della parete è calcolato tenendo conto del coefficiente di duttilità di ogni singolo maschio murario

Grafico del comportamento della parete nello stato attuale

	V_t (KN)	δ (mm)
1	0,00	0,00
	14,20	5,02
	14,20	7,53
2	0,00	0,00
	469,95	2,70
	469,95	5,40
3	0,00	0,00
	13,36	5,26
	13,36	7,89
0	0,00	0,00
0	0,00	0,00
0	0,00	0,00
0	0,00	0,00
0	0,00	0,00
0	0,00	0,00
Parete	0,00	0,00
	484,43	2,70
	497,50	5,40



lavoro di deformazione		
$L_{def,in}$	1977,9	KNmm

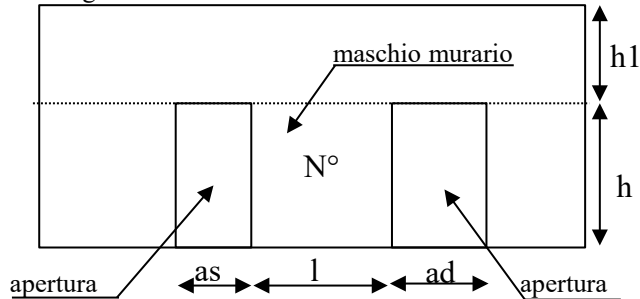
PIANO: TERRA

PARETE N° 1

STATO MODIFICATO

CARATTERISTICHE GEOMETRICHE E MECCANICHE DEI MASCHI MURARI

Simbologia



as= apertura a sinistra
 ad= apertura a destra
 l = lunghezza maschio murario
 h = altezza maschio murario
 t = spessore maschio murario
 h₁ = altezza fascia di piano
 i = interasse maschio murario
 $i = l + as/2 + ad/2$
 Tipol. = tipologia della muratura tab C8.5.I
 (circ. 7/2019)

Nel caso di muratura recente, con blocchi artificiali di tecnologia moderna, indicare di seguito i parametri meccanici e la relativa descrizione. Tale nuova tipologia viene archiviata con il numero 9 "nuova muratura"

Parametri meccanici (punto 11.10 NTC2018)							Descrizione
n	f	f _{vo}	f _b	E	G	W	
	N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	KN/m ³	
9							

numero di maschi murari	2	lunghezza complessiva parete (m)	14,92
-------------------------	---	----------------------------------	-------

N°	as(m)	ad(m)	h (m)	l (m)	h ₁ (m)	t (m)	Tipol.	Descrizione	i (m)
1	0	5,82	3,45	4,55	0,65	0,4	7	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7,46
2	5,82	0	3,45	4,55	0,65	0,4	7	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7,46
0									0,00
0									0,00
0									0,00
0									0,00
0									0,00
0									0,00
0									0,00
0									0,00

Ulteriori informazioni

tip.	Descrizione della muratura	W KN/m ³
4	Muratura irregolare di pietra tenera (tufo, calcarenite, ecc.)	15
5	Muratura a conci regolari di pietra tenera (tufo, calcarenite, ecc.)	14

tip.	Descrizione della muratura	presenza
5	Muratura a conci regolari di pietra tenera (tufo, calcarenite, ecc.)	
	Presenza di una caratterizzazione diretta della resistenza compressione degli elementi?	n
	Indicare la resistenza a compressione f (N/mm ²) secondo par. 11.10 delle NTC 2018	3

tip.	Descrizione della muratura	presenza
2	Muratura in conci sbozzati: presenza di zeppe profonde in pietra per ammorsamento?	n
	In presenza di zeppe profonde in pietra, le resistenze tabellari aumentano di un coefficiente:	1,2

tip.	Descrizione della muratura	presenza
7	Muratura in mattoni pieni : presenza di giunti di malta >13mm?	n
	In presenza di giunti di malta di spessore >13mm	
	riduzione delle resistenze:	0,7
	riduzione dei moduli elastici:	0,8

tip.	Descrizione della muratura	presenza
1÷7	Nel caso di presenza di malta particolarmente scadente	Presenza di malta scadente?
	(resistenza media a compressione < 0,7 N/mm ²)	n
	si applicano i seguenti coefficienti riduttivi	
	riduzione delle resistenze:	0,7
	riduzione dei moduli elastici:	0,8

tip.	Descrizione della muratura	
5÷8	Nel caso di muratura regolare , indicare i seguenti parametri, utili al calcolo della resistenza a taglio	
	altezza del blocco (cm)	6
	lunghezza di sovrapposizione minima dei blocchi di due corsi successivi (cm)	12
	coefficiente di ingranamento murario ϕ	0,5
	coefficiente di attrito locale μ	0,577
	resistenza a compressione del blocco f_b (N/mm ²)	10
	resistenza a trazione del blocco f_{btd} (N/mm ²) = 0,1· f_b	0,7407
	resistenza a taglio limite dei blocchi $f_{v,lim}$ (N/mm ²) = 0,065· f_b /0,7	0,929

Presenza o meno di caratteristiche diverse da quelle standar di cui alla tab. C8.5.I circ. 7/2019

N°	Descrizione	cod.	STATO ATTUALE			INTERVENTI DI CONSOLIDAMENTO			intonaco armato	
			MB	RL	CT	RA	IML	IA	sp cm	γ KN/m ³
1	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7								20
2	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7								20

s = presenza della caratteristica

MB= malta buona

RL= ricorsi o listature

CT= connessione trasversale

RA= ristilatura armata con connessione dei paramenti

IML= iniezioni di miscele leganti

IA= intonaco armato

sp= spessore complessivo sulle due facce dell' intonaco armato

γ = peso specifico intonaco armato

Nel caso di muratura di mattoni pieni (tip. 7) si intende come “malta buona” una malta con resistenza media a compressione f_m superiore a 2 N/mm².

In tal caso il coefficiente correttivo può essere posto pari a $f_m^{0.35}$ (f_m in N/mm²).

Inserire il valore della resistenza media a compressione della malta f_m

$f_m=$	2	N/mm ²
--------	---	-------------------

Nel caso di pareti di notevole spessore (> 70cm) i coefficienti migliorativi per intonaco armato

e per ristilatura armata, devono essere opportunamente ridotti. Riduzione del:

30	%
----	---

Valori dei parametri meccanici standard della muratura (tabella C8.5.I - circ. 7/2019)

riduzione percentuale moduli elastici	50	%	valori delle resistenze	2	1 minimo 2 medio 3 massimo
---------------------------------------	----	---	-------------------------	---	----------------------------------

N°	Tipol.	f N/cm ²	τ_o N/cm ²	f_{vo} N/cm ²	E N/mm ²	G N/mm ²	w KN/m ³	σ_o KN/m ²
1	7	345	9	20	750	250	18	159,26
2	7	345	9	20	750	250	18	159,26
0								0,00
0								0,00
0								0,00
0								0,00
0								0,00
0								0,00
0								0,00
0								0,00
0								0,00

f = resistenza media a compressione della muratura

τ_o = resistenza media a taglio della muratura in assenza di tensioni normali (murature irregolari)

f_{vo} = resistenza media a taglio della muratura in assenza di tensioni normali (murature regolari)

E= valore medio del modulo di elasticità normale

G= valore medio del modulo di elasticità tangenziale

w= peso specifico medio

σ_o = tensione media di compressione a metà altezza pannello murario

Coefficienti correttivi dei parametri meccanici (tab. C8.5.II circ. 7/2019)

N°	Descrizione	cod.	attuale			consolidato		
			MB	RL	CT	RA	IML	IA
1	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7	1,0	1,0	1,3	1,2	1,2	1,5
2	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7	1,0	1,0	1,3	1,2	1,2	1,5
0		0						
0		0						
0		0						
0		0						
0		0						
0		0						
0		0						
0		0						

Coefficienti correttivi da usare nel calcolo

N°	Descrizione	cod.	attuale			consolidato					
			MB	RL	CT	RA	IML	IA	prd	max	coeff
1	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,00	1,80	1
2	Muratura in mattoni pieni malta di calce	7	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,0	1,00	1,80	1
0		0									
0		0									
0		0									
0		0									
0		0									
0		0									
0		0									
0		0									

prd = prodotto tra i due coefficienti più alti nello stato consolidato

max = coefficiente massimo ammissibile nello stato consolidato (tab. C8.5.II)

coeff = coefficiente da usare nei calcoli nello stato consolidato (il minimo tra "prd" e "max")

Parametri meccanici corretti secondo i coeff. di tab. C8.5.II circ. 7/2019

Fattore di confidenza FC = **1,35**

Verifica compressione	
coeff. riduz. Φ	0,86
coeff sic. γ_m	2

N°	Tipol.	f_d	τ_{od}	f_{vod}	E	G	w	σ_o	σ base	$f_{d,rid}$
		N/cm ²	N/cm ²	N/cm ²	N/mm ²	N/mm ²	KN/m ³	KN/m ²	KN/m ²	KN/m ²
1	7	255,6	6,67	14,8148	750,00	250,00	18,00	159,26	277,21	1098,9
2	7	255,6	6,67	14,8148	750,00	250,00	18,00	159,26	277,21	1098,9
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	
0		0	0,00	0				0,00	0,00	

f_d = resistenza media a compressione della muratura

τ_{od} = resistenza media a taglio della muratura in assenza di tensioni normali (murature irregolari)

f_{vod} = resistenza media a taglio della muratura in assenza di tensioni normali (murature regolari)

E = valore medio del modulo di elasticità normale

G = valore medio del modulo di elasticità tangenziale

w = peso specifico medio (comprensivo di eventuale intonaco armato)

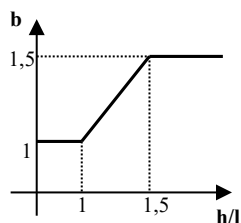
σ_o = tensione media di compressione

σ base = tensione media di compressione alla base del pannello murario

$f_{d,rid}$ = resistenza media di progetto a compressione ridotta = $f_d \cdot \Phi / (FC \cdot \gamma_m)$

Individuazione del coefficiente "b"

N°	h/l	b
1	0,758	1,000
2	0,758	1,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000
0	0	0,000



Calcolo rigidezza della parete

	G	t	l	h	A	E	K
	N/mm ²	m	m	m	m ²	N/mm ²	KN/m
1	250,00	0,4	4,55	3,45	1,82	750,00	94768,6
2	250,00	0,4	4,55	3,45	1,82	750,00	94768,6
0							
0							
0							
0							
0							
0							
0							
0							
0							
RIGIDEZZA DELLA PARETE (KN/m)							189537,1

Calcolo resistenza dei singoli maschi murari

Calcolo della resistenza a taglio per scorrimento, nel caso di murature regolari

	M	N	e	l'	σ_n	f_{vd}	$f_{v,lim}$	$V_t ts$
	KNm	KN	m	m	N/mm ²	N/mm ²	N/mm ²	KN
1	411	289,9	1,418	2,57129	0,2818	0,2317	0,929	238,3
2	411	289,9	1,418	2,57129	0,2818	0,2317	0,929	238,3
0								
0								
0								
0								
0								
0								
0								
0								

M = momento associato alla resistenza taglio-scorrimento

N = sforzo normale agente

e = eccentricità

l' = lunghezza della zona compressa

σ_n = tensione normale media agente sulla parte compressa della sezione

f_{vd} = resistenza di calcolo a taglio in presenza di compressione valutata come $f_{vd} = f_{vo} + 0,4 \cdot \sigma_n \leq f_{v,lim}$

$f_{v,lim} = 0,065 \cdot f_b / 0,7$ resistenza limite di rottura a taglio dei blocchi

$V_t ts$ = resistenza a taglio per scorrimento

Nel caso di muratura regolare, è possibile scegliere se utilizzare la formula 1 reg

semplificata valida per le murature irregolari (più cautelativa) oppure quella completa valida per le murature regolari	
Inserire 1 per utilizzare la formula completa, relativa alle murature regolari	2

Codice per il calcolo dello spostamento al limite ultimo: 1: spostamento al limite ultimo pari a quello massimo previsto dalla normativa 2: spostamento al limite ultimo pari a quello elastico moltiplicato per il coeff. di duttilità	2
---	---

Inserire il valore massimo dello spostamento ultimo rispetto all'altezza del maschio murario		
nel caso di rottura a taglio	5	‰
nel caso di rottura a pressoflessione	10	‰

	V _{t irr} KN	V _{t reg} KN	V _{t lim} KN	V _t KN	V _{t pf} KN	V _{t ts} KN	V _u KN	δ _e mm	tipo di rottura	μ	δ _u mm	δ _{u,max} mm
1	293,05	339,06	646,1	293,0503	354,25	238,26	238,26	2,51	taglio scorr.	2	5,03	17,25
2	293,05	339,06	646,1	293,0503	354,25	238,26	238,26	2,51	taglio scorr.	2	5,03	17,25
0												
0												
0												
0												
0												
0												
0												
0												
0												

V_{t irr} = resistenza a taglio per trazione (fessurazione diagonale) in murature irregolari

V_{t reg} = resistenza a taglio per trazione (fessurazione diagonale) in murature regolari

V_{t lim} = resistenza a taglio limite per trazione (fessurazione diagonale) in murature regolari

V_t = resistenza a taglio per trazione (fessurazione diagonale)

V_{t pf} = resistenza a taglio per pressoflessione

V_{t ts} = resistenza a taglio per scorrimento

V_u = resistenza a taglio del maschio murario (minimo valore tra V_{t ts}, V_t e V_{t pf})

δ_e = spostamento del maschio murario al limite elastico

μ = coefficiente di duttilità = δ_u/δ_e

δ_u = spostamento del maschio murario al limite ultimo

δ_{u,max} = spostamento max = 0,5% h per rottura a taglio 1,0% *h per rottura a pressoflessione

Calcolo resistenza della parete

Spostamento della parete al limite di rottura	mm	5,03
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 1	KN	238,26
Contributo al taglio ultimo da parte del maschio 2	KN	238,26
TAGLIO ULTIMO DELLA PARETE	KN	476,51

Lo spostamento finale della parete è calcolato tenendo conto del coefficiente di duttilità di ogni singolo maschio murario

VERIFICHE

a) La rigidezza finale della parete non deve cambiare significativamente rispetto a quella iniziale

Max decremento ammesso della rigidezza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale) 15 %

Max incremento ammesso della rigidezza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale) 15 %

K_{in} (KN/m)	179573,1337
K_{fin} (KN/m)	189537,1

variazione percentuale: 5,54871 %

La verifica risulta pertanto soddisfatta

b) La resistenza finale della parete non deve cambiare significativamente rispetto a quella iniziale

Max decremento ammesso della resistenza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale) 5 %

$V_{t,in}$ (KN)	497,50
$V_{t,fin}$ (KN)	476,51

variazione percentuale: -4,219 %

La verifica risulta pertanto soddisfatta

c) Lo spostamento ultimo della parete non deve cambiare significativamente rispetto a quello iniziale

Max decremento ammesso della resistenza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale) 5 %

$\delta_{u,in}$ (mm)	5,40
$\delta_{u,fin}$ (mm)	5,03

variazione percentuale: -6,8049 %

La verifica è ritenuta comunque accettabile

Riepilogo delle verifiche

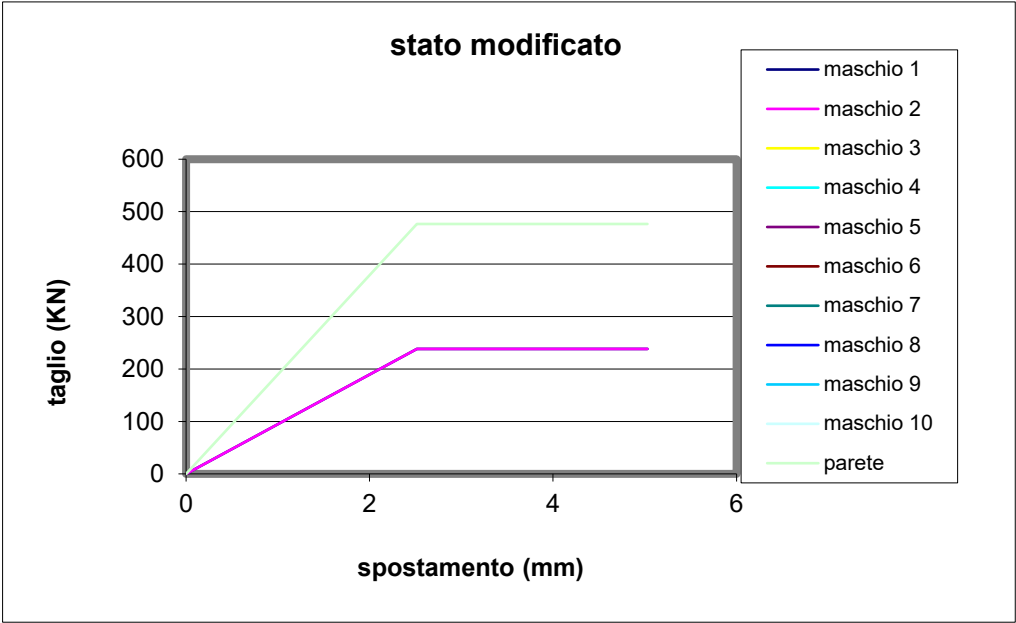
VERIFICA DELLA RIGIDEZZA	S
VERIFICA DELLA RESISTENZA	S
VERIFICA DELLO SPOSTAMENTO	S

PARERE VERIFICATA **SI**

Lavoro di deformazione (KNmm)	
<i>Stato iniziale</i>	1977,8762
<i>Stato modificato</i>	1797,001151
<i>variazione</i>	-9,14%

Grafico del comportamento della parete nello stato modificato

	V _t	δ
	(KN)	(mm)
1	0	0
	238,3	2,51
	238,3	5,03
2	0	0
	238,3	2,51
	238,3	5,03
0	0	0
0	0	0
0	0	0
0	0	0
0	0	0
0	0	0
parete	0	0
	476,5	2,51
	476,5	5,03



lavoro di deformazione		
L _{def,mod}	1797	KNmm

PIANO: TERRA

PARETE N° 1

Occorre progettare una o più cerchiature di rinforzo

DIMENSIONAMENTO DEI TELAI

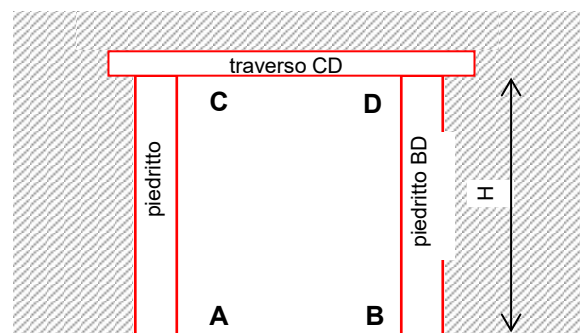
1	Acciaio:	s275	$f_{yk} =$	275,00	N/mm ²	tensione caratteristica di snervamento
			$f_{tk} =$	430,00	N/mm ²	tensione caratteristica di rottura
			$\gamma_{M0} =$	1,05		coefficiente parziale di sicurezza
			$E =$	210000	N/mm ²	modulo elastico
2	Calcestruzzo armato		$R_{ck} =$	35,00	N/mm ²	resistenza caratteristica a compressione
			$f_{cd} =$	16,462	N/mm ²	tensione di calcolo $f_{cd} = 0,85 \cdot 0,83 \cdot R_{ck} / \gamma_{M0}$
			$\gamma_{M0} =$	1,5		coefficiente parziale di sicurezza
			$E =$	32588	N/mm ²	modulo elastico $E = E_{cm} = 22.000 \cdot (f_{cm}/10)^{0,3}$

TELAI IN ACCIAIO

Numero di telai da inserire nella parete 1

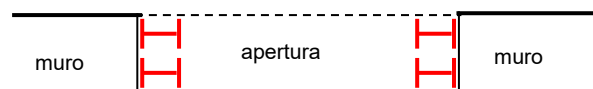
Il telaio è formato da due piedritti, quello di destra (AC), quello di sinistra (BD) e dal traverso (CD). Ciascun piedritto può essere formato con uno o più profili metallici. Nella figura a lato ciascun piedritto è formato da 2 profili metallici.

prospetto



H_{telaio} (cm)	320	(Altezza media dei telai)
K_{ric} (KN/m)	0	(Rigidezza richiesta ai telai)
$J_{x,piedr}$ (cm ⁴)	0	(Momento d'inerzia minimo di un piedritto)

pianta



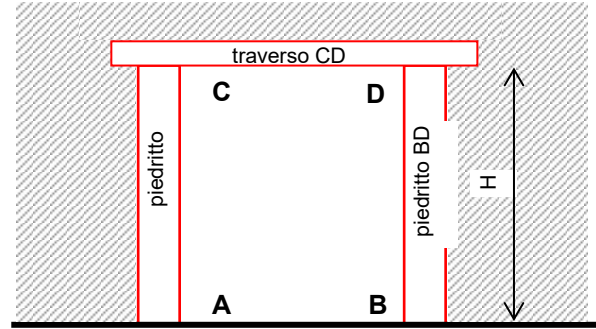
n	nome	tipo piedritto			H (cm)	W_x (cm ³)	J_x (cm ⁴)	K_T (KN/m)	M_{el} (KNcm)	d (mm)	F_T (KN)	F_u (KN)
		n	serie	tipo								
1	TA1	2	heb	120	320	288,2	1728,8	2659,0	7548,10	35,48	13,37	94,35
0						0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0						0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0						0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0						0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0						0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0						0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
TOTALI								2659,0			13,37	94,35

TELAI IN CALCESTRUZZO ARMATO

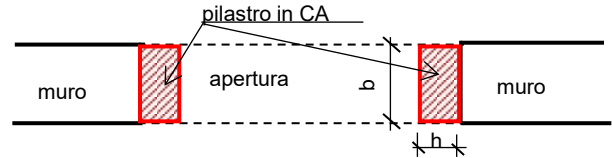
Numero di telai da inserire nella parete	0
--	---

Il telaio è formato da due piedritti o pilastri, quello di destra (AC), quello di sinistra (BD) e dal traverso (CD). Il pilastro, di sezione rettangolare $b \times h$, dove normalmente b (base) corrisponde allo spessore del muro (ma può anche essere diverso) e h (altezza) è variabile.

prospetto



pianta



H_{telaio} (cm)	220	(Altezza media dei telai)
K_{ric} (KN/m)	0	(Rigidezza richiesta ai telai)
$J_{x,\text{piedr}}$ (cm ⁴)	0	(Momento d'inerzia minimo di un piedritto)
$\alpha =$	0,25	(Coeff. moltiplicativo della quantità $f_{cd} \cdot B \cdot d^2 \rightarrow M_{Rd} = \alpha \cdot f_{cd} \cdot B \cdot d^2$)

n	nome	sezione		H (cm)	W_x (cm ³)	J_x (cm ⁴)	K_T (KN/m)	M_{Rd} (KNcm)	d (mm)	F_T (KN)	F_u (KN)
		b(cm)	h(cm)								
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
0					0	0	0,0	0,00	0,00	0,00	0,00
TOTALI							0,0			0,00	0,00

Legenda:

<i>tipo piedritto:</i>	numero e tipo di profilati con i quali è realizzato ciascun piedritto (due piedritti per ogni telaio)
H :	altezza del piedritto in cm
W_x piedritto:	modulo di resistenza elastico del singolo piedritto
J_x piedritto:	momento d'inerzia del singolo piedritto
K_T :	rigidezza del telaio
M_{el} / M_{Rd} :	momento al limite elastico del piedritto in acciaio / momento resistente piedritto in c.a.
d :	spostamento in sommità al limite elastico del piedritto
F_T :	contributo tagliante fornito dal telaio in corrispondenza dello spostamento ultimo della parete
F_u :	taglio ultimo del telaio, in corrispondenza della formazione della prima cerniera plastica

VERIFICHE

a) La rigidezza finale (maschi murari + telai) non deve cambiare significativamente rispetto a quella iniziale

Max decremento ammesso della rigidezza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale) 15 %

Max incremento ammesso della rigidezza finale rispetto a quella iniziale (in percentuale) 15 %

K_{in} (KN/m)	179573,13
K_{fin} (KN/m)	192196,17

variazione percentuale: 7 %

La verifica risulta pertanto soddisfatta

b) La resistenza finale (maschi murari + telai) non deve cambiare significativamente rispetto a quella iniziale

max decremento ammesso : 5 %

$V_{t,in}$ (KN)	497,50
$V_{t,fin}$ (KN)	489,88

variazione percentuale: -2 %

La verifica non è soddisfatta pertanto occorre un intervento di rinforzo

c) Lo spostamento ultimo della parete non deve cambiare significativamente rispetto a quello iniziale

max decremento ammesso : 5 %

$\delta_{u,in}$ (mm)	5,395
$\delta_{u,fin}$ (mm)	5,028

variazione percentuale: -7 %

La verifica non è soddisfatta pertanto occorre un intervento di rinforzo

Riepilogo delle verifiche

VERIFICA DELLA RIGIDEZZA	S
VERIFICA DELLA RESISTENZA	N
VERIFICA DELLO SPOSTAMENTO	N

PARERE VERIFICATA **NO**

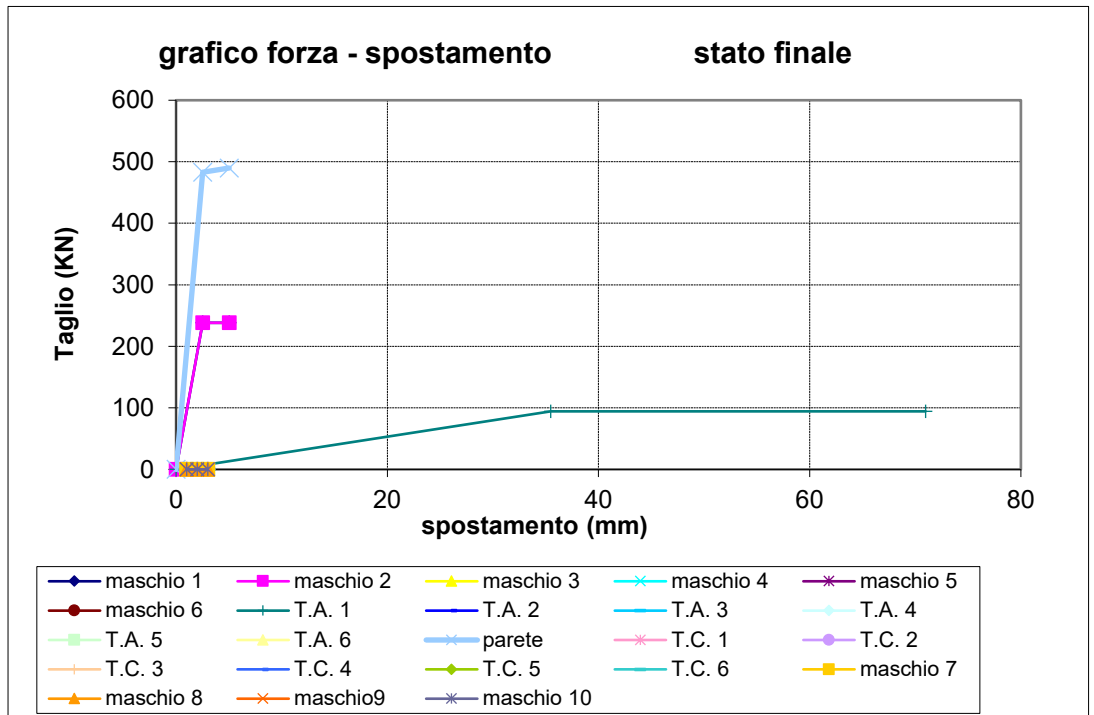
Lavoro di deformazione (KNmm)	
Stato iniziale	1977,8762
Stato finale	1830,614993
variazione	-7,45%

GRAFICI TAGLIO - SPOSTAMENTO

Stato Finale con contributo cerchiature

	V _t (KN)	δ (mm)
maschio 1	0	0
	238,3	2,51
	238,3	5,03
maschio 2	0	0
	238,3	2,51
	238,3	5,03
maschio 3		
maschio 4		
maschio 5		
maschio 6		
maschio 7		
maschio 8		
maschio 9		
maschio 10		

parete	0	0
	483,20	2,51
	489,88	5,03



	V _t (KN)	δ (mm)
telaio 1	0,00	0,00
Acciaio	94,35	35,48
	94,35	70,97
telaio 2		
Acciaio		
telaio 3		
Acciaio		
telaio 4		
Acciaio		
telaio 5		
Acciaio		
telaio 6		
Acciaio		

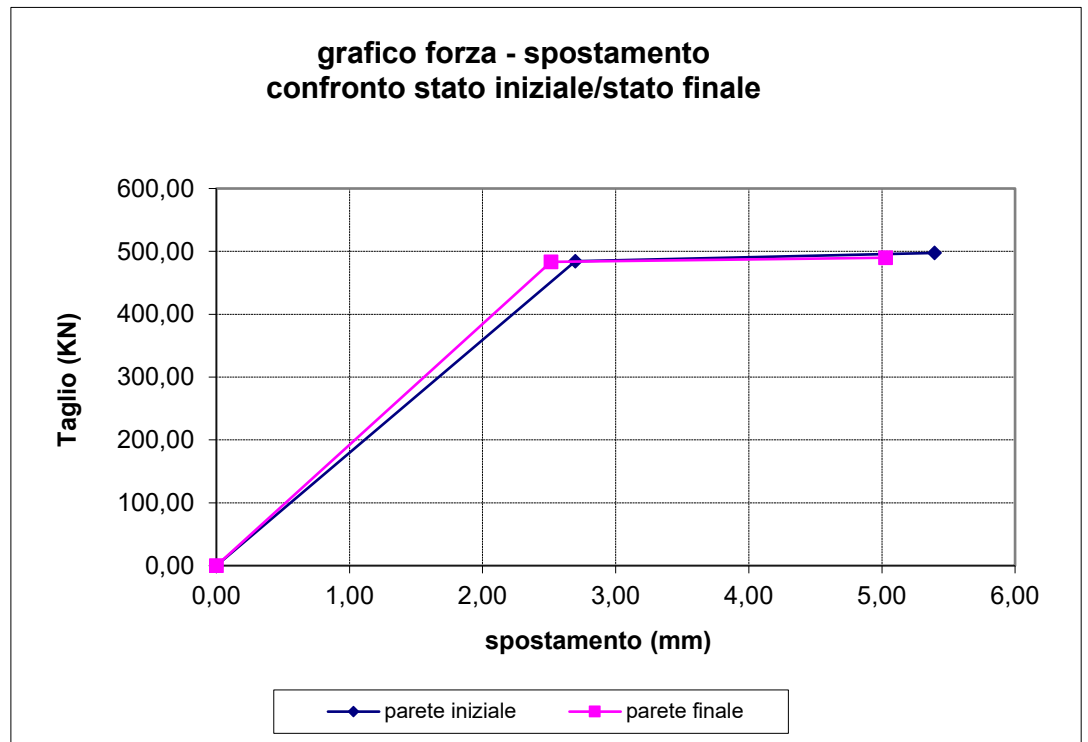
	V _t (KN)	δ (mm)
telaio 1		
C.A.		
telaio 2		
C.A.		
telaio 3		
C.A.		
telaio 4		
C.A.		
telaio 5		
C.A.		
telaio 6		
C.A.		

GRAFICI TAGLIO - SPOSTAMENTO

Confronto tra stato iniziale e stato finale

	V_t	δ
	(KN)	(mm)
Parete Iniziale	0,00	0,00
	484,43	2,70
	497,50	5,40
Parete Finale	0,00	0,00
	483,20	2,51
	489,88	5,03

lavoro di deformazione		
$L_{def,in}$	1977,9	KNmm
$L_{def,fin}$	1830,6	KNmm



VERIFICA EC3 **TRAVE CON DOPPIA HEA 180**

Lavoro: **TRAVE** Intestazione lavoro: **TRAVE**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3**
 Gruppo: **1** Descrizione: **TRAVE**
 Tabella: **Tabella travi**
 Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 γ_{M0} : **1.050** γ_{M1} : **1.050** γ_{M1}' : **1.050** γ_{M2} : **1.250** γ_{M0} Pf: **1.000** γ_{M1} Pf: **1.000**
 Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 1 NF 3 Lungh. 600.0 cm SEZ. 1 Pd HEA 180 Dist.= 18.0 cm

categoria: p.p. y Permanente qy tot.
 qy medio: 0.0453 10.0000 10.0453 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	3918	0	0	0	0	2	0.09	0.00	0.00	
1	60	-0	3134	0	0	0	2116	2	0.07	0.00	0.12	
1	120	-0	2351	0	0	0	3761	2	0.05	0.00	0.22	
1	180	-0	1567	0	0	0	4936	2	0.04	0.00	0.28	
1	240	-0	784	0	0	0	5641	2	0.02	0.00	0.33	
1	300	-0	0	0	0	0	5877	2	0.00	0.00	0.34	
1	360	-0	-784	0	0	0	5641	2	0.02	0.00	0.33	
1	420	-0	-1567	0	0	0	4936	2	0.04	0.00	0.28	
1	480	-0	-2351	0	0	0	3761	2	0.05	0.00	0.22	
1	540	-0	-3134	0	0	0	2116	2	0.07	0.00	0.12	
1	600	-0	-3918	0	0	0	0	2	0.09	0.00	0.00	

VERIFICA EC3

TRAVE CON DOPPIA HEA 180

Lavoro: **TRAVE** Intestazione lavoro: **TRAVE**
 Elemento: **TRAVE** Metodo di verifica: **Eurocodice 3**
 Gruppo: **1** Descrizione: **TRAVE**
 Tabella: **Tabella travi**
 Tipo acciaio: **S 275** Beta piano 'yx': **1.000** Beta piano 'zx': **1.000**
 γ_{M0} : **1.050** γ_{M1} : **1.050** $\gamma_{M1'}$: **1.050** γ_{M2} : **1.250** γ_{M0} Pf: **1.000** γ_{M1} Pf: **1.000**
 Tipo collegamento: **saldato** Connessione su un solo lato Connessione sul lato corto (solo 'L')

ASTA NUM. 1 NI 1 NF 3 Lungh. 600.0 cm SEZ. 1 Pd HEA 180 Dist.= 18.0 cm

CARICHI: PESO MURATURA 10 kN / m

categoria: p.p. y Permanente qy tot.
 qy medio: 0.0453 10.0000 10.0453 daN/cm

NC	x	Fx	Fy	Fz	Mx	My	Mz	Classe	I.V.T.	I.R.n.	I.R.	Nota
	cm	daN			daN*m							
1	0	-0	3918	0	0	0	0	2	0.09	0.00	0.00	
1	60	-0	3134	0	0	0	2116	2	0.07	0.00	0.12	
1	120	-0	2351	0	0	0	3761	2	0.05	0.00	0.22	
1	180	-0	1567	0	0	0	4936	2	0.04	0.00	0.28	
1	240	-0	784	0	0	0	5641	2	0.02	0.00	0.33	
1	300	-0	0	0	0	0	5877	2	0.00	0.00	0.34	
1	360	-0	-784	0	0	0	5641	2	0.02	0.00	0.33	
1	420	-0	-1567	0	0	0	4936	2	0.04	0.00	0.28	
1	480	-0	-2351	0	0	0	3761	2	0.05	0.00	0.22	
1	540	-0	-3134	0	0	0	2116	2	0.07	0.00	0.12	
1	600	-0	-3918	0	0	0	0	2	0.09	0.00	0.00	