



COMUNE DI SOLIERA
PROVINCIA DI MODENA

AGG	DATA	MOTIVO
REALIZZAZIONE DI CAMPI PADEL PRESSO IL CENTRO SPORTIVO "REBEL" SITO IN SOLIERA (MO) VIA CORTE / STRUTTURA AD ARCHI IN LEGNO LAMELLARE		
STUDIO SISA	CLAUDIO SISA INGEGNERE VIA PICCIOLA, 54 - PESARO (TEL: +39 335 8023541) web: www.studiosisa.it - e-mail: info@studiosisa.it	03
DATA 29.04.2024	FASCICOLO DEI CALCOLI	CART: 5680
AGG.:		

INDICE

1 – FASCICOLO DEI CALCOLI	2
1.1 – RELAZIONE DI CALCOLO ELEVAZIONE	2
1.1.1 – DATI DI INPUT	2
1.1.2 – DATI DI OUTPUT	26
1.2 VERIFICA GIUNTI	99
1.2.1 – Verifica tirafondi	99
1.2.2 – Verifica dell'unione Fe1 (collegamento dell'arco alla fondazione)	100
1.2.3 – Verifica dell'unione Fe2 (collegamento tra i conci di arco)	101
1.2.4 – Verifica dell'unione Fe3 (collegamento trave di banchina – arco – controventi)	102
1.2.5 – Verifica dell'unione Fe4 (collegamento trave di banchina – arco)	103
1.2.6– Verifica dell'unione Fe5 ,Fe6, (collegamento arco - controventi)	104
1.2.7– Verifica del bullone di controvento	105

1 – FASCICOLO DEI CALCOLI

1.1 – RELAZIONE DI CALCOLO ELEVAZIONE

1.1.1 – DATI DI INPUT

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto degli elementi strutturali e la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali.

NORMATIVA DI RIFERIMENTO

La normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo e progettazione è costituita dall' *Aggiornamento delle Norme Tecniche per le Costruzioni, D.M. 17/01/2018 suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018 e circolare 07/2019 G.U. 35/2019 del 11.02.2019 "Istruzioni per l'applicazione dell'aggiornamento delle "Norme tecniche per le costruzioni" di cui al DM 17 gennaio 2018*

METODI DI CALCOLO

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

- 1) Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
- 2) Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (**F.E.M.**).

Possono essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.
- 2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

RELAZIONE SUI MATERIALI

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritte nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato e nella relazione sui materiali di cui alla: **3 RELAZIONE SUI MATERIALI**.

ANALISI SISMICA DINAMICA A MASSE CONCENTRATE

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il metodo delle *"iterazioni nel sottospazio"*.

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze modali che vengono applicate su ciascun nodo spaziale (tre forze, in direzione X, Y e Z, e tre momenti).

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

VERIFICHE

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

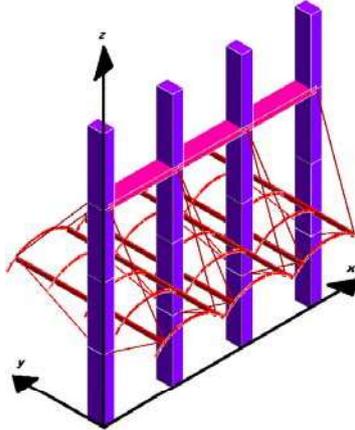
In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Le travi possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano. La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidità relativa delle varie travi convergenti su ogni nodo.

SISTEMI DI RIFERIMENTO

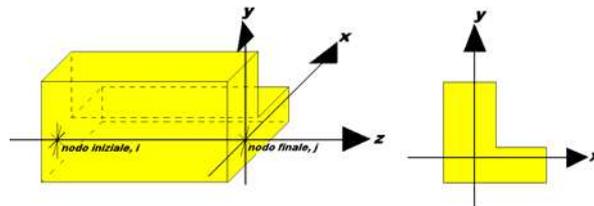
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



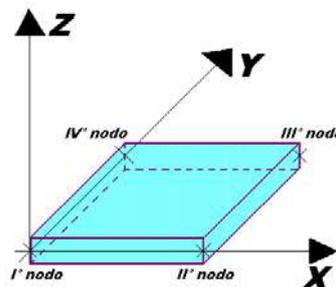
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



UNITÀ DI MISURA

Si adottano le seguenti unità di misura:

[lunghezze]	= m
[forze]	= kgf / daN
[tempo]	= sec
[temperatura]	= °C

CONVENZIONI SUI SEGNI

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella caratteristiche statiche dei profili e caratteristiche materiali.

Sez.	: Numero d'archivio della sezione
U	: Perimetro bagnato per metro di sezione
P	: Peso per unità di lunghezza
A	: Area della sezione
A_x	: Area a taglio in direzione X
A_y	: Area a taglio in direzione Y
J_x	: Momento d'inerzia rispetto all'asse X
J_y	: Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
J_t	: Momento d'inerzia torsionale
W_x	: Modulo di resistenza a flessione, asse X
W_y	: Modulo di resistenza a flessione, asse Y
W_t	: Modulo di resistenza a torsione
i_x	: Raggio d'inerzia relativo all'asse X
i_y	: Raggio d'inerzia relativo all'asse Y
sver	: Coefficiente per verifica a svergolamento ($h/(b*t)$)
E	: Modulo di elasticità normale
G	: Modulo di elasticità tangenziale
S_{amm}	: Tensione ammissibile
lambda	: Valore massimo della snellezza
f_e	: Tipo di acciaio (1 = Fe360; 2 = Fe430; 3 = Fe510)
Ω	: Prospetto per i coefficienti Ω (1 = a; 2 = b; 3 = c; 4 = d – Per le sezioni in legno: 5 = latifoglie dure; 6=conifere)
Caric. estra	: Coefficiente per carico estradossato per la verifica allo svergolamento
E.lim.	: Eccentricità limite per evitare la verifica allo svergolamento
Coeff.'ni'	: Coefficiente "ni"
ver.	: -1 = non esegue verifica; 0 = verifica solo aste tese; 1 = verifica completa
gamma	: peso specifico del materiale
W_x Plast.	: Modulo di resistenza plastica in direzione X
W_y Plast.	: Modulo di resistenza plastica in direzione Y
W_t Plast.	: Modulo di resistenza plastica torsionale
A_x Plast.	: Area a taglio plastica direzione X
A_y Plast.	: Area a taglio plastica direzione Y
I_w	: Costante di ingobbamento (momento di inerzia settoriale)
Num.Rit.Tors	: Numero di ritegni torsionali

SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

Crit.N.ro	: Numero indicativo del criterio di progetto
Elem.	: Tipo di elemento strutturale
%Rig.Tors.	: Percentuale di rigidezza torsionale
Mod. E	: Modulo di elasticità normale
Poisson	: Coefficiente di Poisson
Sgmc	: Tensione massima di esercizio del calcestruzzo
tauc0	: Tensione tangenziale minima

tauc1	: Tensione tangenziale massima
Sgmf	: Tensione massima di esercizio dell'acciaio
Om.	: Coefficiente di omogeneizzazione
Gamma	: Peso specifico del materiale
Copristaffa	: Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo
Fi min.	: Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali
Fi st.	: Diametro delle staffe
Lar. st.	: Larghezza massima delle staffe
Psc	: Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche
Pos.pol.	: Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali
D arm.	: Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali
Iteraz.	: Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali
Def. Tag.	: Deformabilità a taglio (si, no)
%Scorr.Staf.	: Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe
P.max staffe	: Passo massimo delle staffe
P.min.staffe	: Passo minimo delle staffe
tMt min.	: Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione
Ferri parete	: Presenza di ferri di parete a taglio
Ecc.lim.	: Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura
Tipo ver.	: Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)
Fl.rett.	: Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)
Den.X pos.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.Y neg.	: Denominatore della quantità $q \cdot l \cdot l$ per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo
%Mag.car.	: Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico
Linear.	: Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta: 1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione 2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione. 3 = comportamento lineare solo a trazione. 4 = comportamento non lineare solo a trazione. 5 = comportamento lineare solo a compressione. 6 = comportamento non lineare solo a compressione.
Appesi	: Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)
Min. T/sigma	: Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)
Verif.Alette	: Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
Kwinkl.	: Costante di sottofondo del terreno

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

Cri.Nro	: Numero identificativo del criterio di progetto
Tipo Elem.	: Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro
fck	: Resistenza caratteristica del calcestruzzo
fcd	: Resistenza di calcolo del calcestruzzo
rcd	: Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)
fyk	: Resistenza caratteristica dell'acciaio
fyd	: Resistenza di calcolo dell'acciaio
Ey	: Modulo elastico dell'acciaio
ec0	: Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico

ecu	: Deformazione ultima del calcestruzzo
eyu	: Deformazione ultima dell'acciaio
Ac/At	: Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
Mt/Mtu	: Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione
Wra	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
Wfr	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
Wpe	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare
σ Perm	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
SpRar	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
SpPer	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
Coef.Visc.:	: Coefficiente di viscosità

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella coordinate nodi.

Nodo3d	: Numero del nodo spaziale
Coord.X	: Coordinata X del punto nel sistema di riferimento globale
Coord.Y	: Coordinata Y del punto nel sistema di riferimento globale
Coord.Z	: Coordinata Z del punto nel sistema di riferimento globale
Filo	: Numero del filo per individuare le travate in c.a.
Piano Sism.	: Numero del piano rigido di appartenenza del nodo
Peso	: Peso sismico del nodo; ogni canale di carico è stato moltiplicato per il proprio coefficiente di riduzione del sovraccarico

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella dati di asta spaziale.

Asta3d	: Numero dell'asta spaziale
Filo in.	: Numero del filo del nodo iniziale
Filo fin.	: Numero del filo del nodo finale
Q. iniz.	: Quota del nodo iniziale
Q. fin.	: Quota del nodo finale
Nod3d iniz.	: Numero del nodo iniziale
Nod3d fin.	: Numero del nodo finale
Cr. Pr.	: Numero del criterio di progetto per la verifica
Sez. N.ro	: Numero in archivio della sezione
Base x Alt	: Per le sezioni rettangolari base ed altezza; per le altre tipologie ingombro massimo della sezione
Magr.	: Dimensione del magrone per sezioni di fondazione
Rot.	: Angolo di rotazione della sezione
dx	: Scostamento in direzione X globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
dy	: Scostamento in direzione Y globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
dz	: Scostamento in direzione Z globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
dx	: Scostamento in direzione X globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale
dy	: Scostamento in direzione Y globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale
dz	: Scostamento in direzione Z globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle carichi distribuiti aste, carichi concentrati,.

CARICHI ASTE

- Asta3d : Numero dell'asta spaziale
- Dt : Delta termico costante
- Ali.sismica : Coefficiente di riduzione del sovraccarico per la condizione in stampa ai fini del calcolo della massa sismica
- Riferimento : Sistema di riferimento dei carichi (0 globale ; 1 locale)
- Qx : Carico distribuito in direzione X sul nodo iniziale
- Qy : Carico distribuito in direzione Y sul nodo iniziale
- Qz : Carico distribuito in direzione Z sul nodo iniziale
- Qx : Carico distribuito in direzione X sul nodo finale
- Qy : Carico distribuito in direzione Y sul nodo finale
- Qz : Carico distribuito in direzione Z sul nodo finale
- Mt : Momento torcente distribuito

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

TUBI A SEZIONE TONDA					TUBI A SEZIONE TONDA				
Sez. N.ro	Descrizione	d mm	s mm	Mat. N.ro	Sez. N.ro	Descrizione	d mm	s mm	Mat. N.ro
938	TONDO fi 16_01	16,0	8,0	10					

ARCHIVIO SEZIONI IN LEGNO

PIATTI UNI					PIATTI UNI				
Sez. N.ro	Descrizione	b mm	s mm	Mat/Tip N.ro	Sez. N.ro	Descrizione	b mm	s mm	Mat/Tip N.ro
933	LL 12*72	120,0	720,0	101	935	LL 28*16	280,0	160,0	102
936	Lam 12x16	120,0	160,0	102					

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO

CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI

Sez. N.ro	U m2/m	P daN/m	A cmq	Ax cmq	Ay cmq	Jx cm4	Jy cm4	Jt cm4	Wx cm3	Wy cm3	Wt cm3	ix cm	iy cm	sver 1/cm
933	1,68	36,3	864,00	576,00	576,00	373248,0	10368,0	36727,6	10368,00	1728,00	3456,00	20,78	3,46	0,00
935	0,88	18,8	448,00	298,67	298,67	9557,3	29269,3	24371,2	1194,67	2090,67	2389,33	4,62	8,08	0,00
936	0,56	7,3	192,00	128,00	128,00	4096,0	2304,0	9216,0	512,00	384,00	576,00	4,62	3,46	0,00
938	0,05	0,0	2,01	1,51	1,51	0,3	0,3	0,6	0,40	0,40	0,80	0,40	0,40	0,00

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO

DATI PER VERIFICHE EUROCODICE

Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
933	LL 12*72	15552,00	2592,00	5184,00	864,00	864,00	0,0
935	LL 28*16	1792,00	3136,00	3584,00	448,00	448,00	0,0
936	Lam 12x16	768,00	576,00	1536,00	192,00	192,00	0,0
938	TONDO fi 16_01	0,68	0,68	0,80	1,28	1,28	0,0

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE

Mat. N.ro	E daN/cm ²	G daN/cm ²	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica verifica	Gamma dN/cmc	Lung/ SpLim	Tipo
10	2100000	850000	200,0	S235	NoVerCompr	100	250	a Caldo

CARATTERISTICHE MATERIALE LEGNO

CARATTERISTICHE DEL MATERIALE LEGNO LUNGO LA DIREZIONE DELL'ASTA

Mat. N.ro	Classifica zione del Legno	RESISTENZE					RESIST. Taglio			MODULI ELAST. NORMALI				MOD ELAST. TAGENZIALI				DENSITA'		Cl.	Coef Kdef	Rapp. Lung/
		Fl. fmk	Trazione ft0k	Compressione fc0k	fc90k	fc0k	Aste fvk	XLAM fvk	Roto frk	Medio E0	Carat E0,05	Med E90	Caratt E90,05	Med G	Carat G,05	Roto Gr	RotCar Gr,05	Gamma Carat	Gamma Media			
101	GL28c	28	19,5	0,5	24,0	2,5	3,5	0,0	1,2	12500	10000	300	250	650	540	65	54	390	420	2	0,80	200
102	GL24h	24	19,2	0,5	24,0	2,5	3,5	0,0	1,2	11500	9600	300	250	650	540	65	54	385	420	2	0,80	200

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA

Massima dimens. dir. X (m)	34,80	Altezza edificio (m)	11,06
Massima dimens. dir. Y (m)	24,68	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	II Cu=1.0
Longitudine Est (Grd)	10,91822	Latitudine Nord (Grd)	44,74346
Categoria Suolo	C	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Utente	Sistema Costruttivo Dir.2	Utente
Regolarita' in Altezza	SI (KR=1)	Regolarita' in Pianta	SI
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			

Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	30,00
Accelerazione Ag/g	0,04	Periodo T'c (sec.)	0,25
Fo	2,49	Fv	0,71
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,14
Periodo TC (sec.)	0,41	Periodo TD (sec.)	1,78
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	50,00
Accelerazione Ag/g	0,06	Periodo T'c (sec.)	0,27
Fo	2,51	Fv	0,80
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,50	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,44	Periodo TD (sec.)	1,82
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	475,00
Accelerazione Ag/g	0,16	Periodo T'c (sec.)	0,27
Fo	2,57	Fv	1,38
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,46	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,44	Periodo TD (sec.)	2,23
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.C.			
Probabilita' Pvr	0,05	Periodo di Ritorno Anni	975,00
Accelerazione Ag/g	0,21	Periodo T'c (sec.)	0,28
Fo	2,52	Fv	1,56
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,38	Periodo TB (sec.)	0,15
Periodo TC (sec.)	0,45	Periodo TD (sec.)	2,44
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPPLICITO - D I R. 1			
Fattore di comportam 'q'	1,33		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPPLICITO - D I R. 2			
Fattore di comportam 'q'	1,33		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,21	Verif.Instabilita' acciaio:	1,21
Legno pannelli OSB	1,40	Legno per comb. fondament.:	1,30
Livello conoscenza	NUOVA COSTRUZIONE		

DATI ASTE SPAZIALI																			
IDENTIFICAZIONE							GEOMETRIA				SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI					
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
1	1	2	0,00	3,32	1	2	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
2	2	3	3,32	5,98	2	3	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
3	3	4	5,98	8,15	3	4	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
4	4	5	8,15	8,96	4	5	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
5	5	6	8,96	9,74	5	6	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
6	6	7	9,74	9,95	6	7	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
7	7	8	9,95	10,73	7	8	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
8	8	9	10,73	11,06	8	9	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
9	17	16	0,00	3,32	17	16	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
10	16	15	3,32	5,98	16	15	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
11	15	14	5,98	8,15	15	14	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
12	14	13	8,15	8,96	14	13	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
13	13	12	8,96	9,74	13	12	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
14	12	11	9,74	9,95	12	11	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
15	11	10	9,95	10,73	11	10	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
16	10	9	10,73	11,06	10	9	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
17	18	19	0,00	3,32	18	19	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
18	19	20	3,32	5,98	19	20	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
19	20	21	5,98	8,15	20	21	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
20	21	22	8,15	8,96	21	22	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
21	22	23	8,96	9,74	22	23	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio

DATI ASTE SPAZIALI																			
IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA				SCOST. INIZIALI			SCOST. FINALI			Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)		
22	23	24	9,74	9,95	23	24	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
23	24	25	9,95	10,73	24	25	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
24	25	26	10,73	11,06	25	26	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
25	27	28	0,00	3,32	27	28	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
26	28	29	3,32	5,98	28	29	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
27	29	30	5,98	8,15	29	30	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
28	30	31	8,15	8,96	30	31	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
29	31	32	8,96	9,74	31	32	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
30	32	33	9,74	9,95	32	33	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
31	33	34	9,95	10,73	33	34	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
32	34	26	10,73	11,06	34	26	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
33	35	36	0,00	3,32	35	36	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
34	36	37	3,32	5,98	36	37	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
35	37	38	5,98	8,15	37	38	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
36	38	39	8,15	8,96	38	39	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
37	39	40	8,96	9,74	39	40	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
38	40	41	9,74	9,95	40	41	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
39	41	42	9,95	10,73	41	42	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
40	42	43	10,73	11,06	42	43	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
41	44	45	0,00	3,32	44	45	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
42	45	46	3,32	5,98	45	46	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
43	46	47	5,98	8,15	46	47	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
44	47	48	8,15	8,96	47	48	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
45	48	49	8,96	9,74	48	49	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
46	49	50	9,74	9,95	49	50	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
47	50	51	9,95	10,73	50	51	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
48	51	43	10,73	11,06	51	43	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
49	36	53	3,32	3,32	36	87	1	935	LL 28*16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
50	37	54	5,98	5,98	37	88	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
51	38	55	8,15	8,15	38	89	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
52	40	57	9,74	9,74	40	91	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
53	42	59	10,73	10,73	42	93	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
54	43	60	11,06	11,06	43	94	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
55	45	62	3,32	3,32	45	96	1	935	LL 28*16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
56	46	63	5,98	5,98	46	97	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
57	47	64	8,15	8,15	47	98	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
58	49	66	9,74	9,74	49	100	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
59	51	68	10,73	10,73	51	102	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
60	86	87	0,00	3,32	52	53	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
61	87	88	3,32	5,98	53	54	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
62	88	89	5,98	8,15	54	55	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
63	89	90	8,15	8,96	55	56	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
64	90	91	8,96	9,74	56	57	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
65	91	92	9,74	9,95	57	58	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
66	92	93	9,95	10,73	58	59	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
67	93	94	10,73	11,06	59	60	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
68	95	96	0,00	3,32	61	62	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
69	96	97	3,32	5,98	62	63	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
70	97	98	5,98	8,15	63	64	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
71	98	99	8,15	8,96	64	65	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
72	99	100	8,96	9,74	65	66	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
73	100	101	9,74	9,95	66	67	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
74	101	102	9,95	10,73	67	68	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
75	102	94	10,73	11,06	68	60	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
76	103	104	0,00	3,32	69	70	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
77	104	105	3,32	5,98	70	71	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
78	105	106	5,98	8,15	71	72	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
79	106	107	8,15	8,96	72	73	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
80	107	108	8,96	9,74	73	74	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
81	108	109	9,74	9,95	74	75	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
82	109	110	9,95	10,73	75	76	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
83	110	111	10,73	11,06	76	77	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
84	112	113	0,00	3,32	78	79	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
85	113	114	3,32	5,98	79	80	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
86	114	115	5,98	8,15	80	81	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
87	115	116	8,15	8,96	81	82	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
88	116	117	8,96	9,74	82	83	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
89	117	118	9,74	9,95	83	84	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
90	118	119	9,95	10,73	84	85	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
91	119	111	10,73	11,06	85	77	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
92	2	19	3,32	3,32	2	19	1	935	LL 28*16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
93	3	20	5,98	5,98	3	20	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
94	4	21	8,15	8,15	4	21	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
95	6	23	9,74	9,74	6	23	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
96	8	25	10,73	10,73	8	25	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
97	9	26	11,06	11,06	9	26	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
98	16	28	3,32	3,32	16	28	1	935	LL 28*16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
99	15	29	5,98	5,98	15	29	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
100	14	30	8,15	8,15	14	30	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
101	12	32	9,74	9,74	12	32	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio
102	10	34	10,73	10,73	10	34	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave tela

DATI ASTE SPAZIALI																			
IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA				SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI				
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
108	26	43	11,06	11,06	26	43	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
109	28	45	3,32	3,32	28	45	1	935	LL 28*16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
110	29	46	5,98	5,98	29	46	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
111	30	47	8,15	8,15	30	47	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
112	32	49	9,74	9,74	32	49	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
113	34	51	10,73	10,73	34	51	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
114	87	104	3,32	3,32	53	70	1	935	LL 28*16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
115	88	105	5,98	5,98	54	71	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
116	89	106	8,15	8,15	55	72	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
117	91	108	9,74	9,74	57	74	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
118	93	110	10,73	10,73	59	76	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
119	94	111	11,06	11,06	60	77	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
120	96	113	3,32	3,32	62	79	1	935	LL 28*16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
121	97	114	5,98	5,98	63	80	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
122	98	115	8,15	8,15	64	81	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
123	100	117	9,74	9,74	66	83	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
124	102	119	10,73	10,73	68	85	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
125	27	16	0,00	3,32	27	16	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
126	16	29	3,32	5,98	16	29	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
127	29	14	5,98	8,15	29	14	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
128	14	32	8,15	9,74	14	32	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
129	32	10	9,74	10,73	32	10	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
130	10	26	10,73	11,06	10	26	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
131	17	28	0,00	3,32	17	28	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
132	28	15	3,32	5,98	28	15	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
133	15	30	5,98	8,15	15	30	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
134	30	12	8,15	9,74	30	12	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
135	12	34	9,74	10,73	12	34	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
136	34	9	10,73	11,06	34	9	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
137	2	18	3,32	0,00	2	18	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
138	1	19	0,00	3,32	1	19	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
139	19	3	3,32	5,98	19	3	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
140	3	21	5,98	8,15	3	21	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
141	21	6	8,15	9,74	21	6	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
142	6	25	9,74	10,73	6	25	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
143	25	9	10,73	11,06	25	9	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
144	2	20	3,32	5,98	2	20	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
145	20	4	5,98	8,15	20	4	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
146	4	23	8,15	9,74	4	23	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
147	23	8	9,74	10,73	23	8	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
148	8	26	10,73	11,06	8	26	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
149	112	96	0,00	3,32	78	62	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
150	96	114	3,32	5,98	62	80	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
151	114	98	5,98	8,15	80	64	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
152	98	117	8,15	9,74	64	83	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
153	117	102	9,74	10,73	83	68	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
154	102	111	10,73	11,06	68	77	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
155	95	113	0,00	3,32	61	79	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
156	113	97	3,32	5,98	79	63	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
157	97	115	5,98	8,15	63	81	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
158	115	100	8,15	9,74	81	66	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
159	100	119	9,74	10,73	66	85	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
160	119	94	10,73	11,06	85	60	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
161	87	103	3,32	0,00	53	69	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
162	86	104	0,00	3,32	52	70	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
163	104	88	3,32	5,98	70	54	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
164	88	106	5,98	8,15	54	72	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
165	106	91	8,15	9,74	72	57	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
166	91	110	9,74	10,73	57	76	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
167	110	94	10,73	11,06	76	60	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
168	87	105	3,32	5,98	53	71	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
169	105	89	5,98	8,15	71	55	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
170	89	108	8,15	9,74	55	74	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
171	108	93	9,74	10,73	74	59	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
172	93	111	10,73	11,06	59	77	1	938	TONDO fi 16_01	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio
173	52	53	0,00	3,32	86	87	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
174	53	54	3,32	5,98	87	88	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
175	54	55	5,98	8,15	88	89	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
176	55	56	8,15	8,96	89	90	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
177	56	57	8,96	9,74	90	91	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
178	57	58	9,74	9,95	91	92	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
179	58	59	9,95	10,73	92	93	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
180	59	60	10,73	11,06	93	94	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
181	61	62	0,00	3,32	95	96	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
182	62	63	3,32	5,98	96	97	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
183	63	64	5,98	8,15	97	98	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
184	64	65	8,15	8,96	98	99	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
185	65	66	8,96	9,74	99	100	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
186	66	67	9,74	9,95	100	101	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
187	67	68	9,95	10,73	101	102	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
188	68	60	10,73	11,															

DATI ASTE SPAZIALI																			
IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA				SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI				
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
194	60	129	11,06	11,06	94	111	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
195	62	145	3,32	3,32	96	113	1	935	LL 28*16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
196	63	149	5,98	5,98	97	114	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
197	64	150	8,15	8,15	98	115	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
198	66	152	9,74	9,74	100	117	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
199	68	160	10,73	10,73	102	119	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
200	120	121	0,00	3,32	103	104	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
201	121	122	3,32	5,98	104	105	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
202	122	123	5,98	8,15	105	106	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
203	123	124	8,15	8,96	106	107	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
204	124	125	8,96	9,74	107	108	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
205	125	126	9,74	9,95	108	109	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
206	126	127	9,95	10,73	109	110	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
207	127	129	10,73	11,06	110	111	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
208	138	145	0,00	3,32	112	113	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
209	145	149	3,32	5,98	113	114	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
210	149	150	5,98	8,15	114	115	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
211	150	151	8,15	8,96	115	116	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
212	151	152	8,96	9,74	116	117	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
213	152	154	9,74	9,95	117	118	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
214	154	160	9,95	10,73	118	119	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
215	160	129	10,73	11,06	119	111	1	933	LL 12*72	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
216	122	88	5,98	5,98	105	54	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
217	123	89	8,15	8,15	106	55	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
218	125	91	9,74	9,74	108	57	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
219	127	93	10,73	10,73	110	59	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
220	129	94	11,06	11,06	111	60	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
221	145	96	3,32	3,32	113	62	1	935	LL 28*16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
222	149	97	5,98	5,98	114	63	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
223	150	98	8,15	8,15	115	64	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
224	152	100	9,74	9,74	117	66	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
225	160	102	10,73	10,73	119	68	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio
226	121	87	3,32	3,32	104	53	1	935	LL 28*16	0	0	0	0	0	0	0	0		Trave telaio

VINCOLI E CEDIMENTI NODALI																			
IDENTIFIC.		RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI			SCOSTAMENTI					VERSO SPOSTAMENTI UNILATERI						
Nodo3d N.ro	Cod ice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Tr.X cm	Tr.Y cm	Tr.Z cm	Azim Grd	CoZe Grd	Ass. Grd	Tr.X	Tr.Y	Tr.Z	RotX	RotY	RotZ
1	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
17	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
18	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
27	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
35	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
44	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
52	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
61	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
69	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
78	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
86	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
95	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
103	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
112	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

VINCOLI INTERNI ASTE																		
IDENT.		VINCOLO NODO INIZIALE						VINCOLO NODO FINALE						COEFFICIENTI BETA				
Asta3d N.ro	Cod ice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Cod ice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Beta X	Beta Y		
1	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00		
9	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00		
17	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00		
25	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00		
33	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00		
41	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00		
49	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
50	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
51	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
52	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
53	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
54	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
55	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
56	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
57	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
58	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
59	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
60	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00		
68	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00		
76	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00		
84	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00		
92	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
93	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
94	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		
95	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00		

VINCOLI INTERNI ASTE																
IDENT.	VINCOLO NODO INIZIALE							VINCOLO NODO FINALE							COEFFICIENTI BETA	
	Asta3d N.ro	Cod ice	RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI			Cod ice	RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI			
Tx t/m			Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Tx t/m		Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Beta X	Beta Y
195	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
196	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
197	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
198	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
199	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
200	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00
208	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00
216	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
217	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
218	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
219	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
220	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
221	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
222	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
223	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
224	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
225	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
226	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2					ALIQUOTA SISMICA: 100				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
2	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
3	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
4	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
5	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
6	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
7	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
8	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
10	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
11	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
12	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
13	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
14	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
15	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
16	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
18	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
19	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
20	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
21	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
22	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
23	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
24	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
26	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
27	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
28	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
29	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
30	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
31	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
32	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
34	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
35	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
36	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
37	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
38	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
39	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
40	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
42	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
43	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2					ALIQUOTA SISMICA: 100				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
44	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
45	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
46	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
47	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
48	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
61	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
62	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
63	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
64	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
65	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
66	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
67	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
69	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
70	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
71	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
72	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
73	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
74	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
75	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
77	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
78	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
79	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
80	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
81	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
82	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
83	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
85	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
86	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
87	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
88	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
89	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
90	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
91	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
174	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
175	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
176	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
177	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
178	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
179	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
180	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
182	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
183	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
184	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
185	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
186	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
187	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
188	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
201	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
202	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
203	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
204	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
205	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
206	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2					ALIQUOTA SISMICA: 100				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
207	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
209	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
210	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
211	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
212	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
213	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
214	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00
215	0	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,000	-0,004	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
3	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
4	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
5	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
6	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
7	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
8	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
11	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
12	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
13	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
14	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
15	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
16	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
19	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
20	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
21	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
22	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
23	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
24	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
27	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
28	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
29	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
30	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
31	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
32	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
35	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
36	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
37	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
38	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
39	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
40	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
43	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
44	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
45	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
46	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
47	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
48	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
62	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
63	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
64	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
65	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
66	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
67	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
70	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
71	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
72	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
73	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
74	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
75	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
78	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
79	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
80	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
81	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
82	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
83	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
86	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
87	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
88	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
89	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
90	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
91	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
175	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
176	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
177	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
178	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
179	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
180	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
183	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
184	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
185	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
186	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
187	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
188	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
202	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
203	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
204	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
205	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
206	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
207	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
210	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
211	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
212	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
213	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
214	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00
215	0	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,000	-0,696	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
1	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
2	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
3	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
4	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
5	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
6	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
7	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
8	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
9	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
10	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
11	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
12	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
13	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
14	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
15	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
16	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
17	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
18	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
19	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
20	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
21	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
22	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
23	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
24	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
25	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
26	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
27	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
28	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
29	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
30	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
31	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
32	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
33	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
34	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
35	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
36	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
37	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
38	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
39	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
40	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
41	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
42	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
43	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
44	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
45	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
46	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
47	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
48	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
60	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
61	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
62	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
63	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
64	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
65	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
66	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
67	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
68	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
69	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
70	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
71	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
72	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
73	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
74	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
75	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
76	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
77	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
78	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
79	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
80	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
81	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
82	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
83	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
84	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
85	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
86	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
87	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
88	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
89	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
90	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
91	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
173	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
174	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
175	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
176	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
177	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
178	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
179	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
180	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
181	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
182	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
183	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
184	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
185	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
186	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
187	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
188	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
200	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
201	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
202	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
203	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
204	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
205	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
206	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
207	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
208	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
209	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
210	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
211	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferimento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
212	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
213	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
214	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
215	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferimento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
1	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
2	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
3	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
4	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
5	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
6	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
7	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
8	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
9	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
10	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
11	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
12	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
13	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
14	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
15	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
16	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
17	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
18	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
19	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
20	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
21	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
22	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
23	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
24	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
25	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
26	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
27	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
28	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
29	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
30	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
31	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
32	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
33	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
34	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
35	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
36	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
37	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
38	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
39	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
40	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
41	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
42	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
43	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE			Mt t*/m/ml	Pretens t
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml		
44	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
45	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
46	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
47	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
48	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
60	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
61	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
62	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
63	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
64	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
65	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
66	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
67	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
68	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
69	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
70	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
71	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
72	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
73	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
74	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
75	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
76	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
77	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
78	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
79	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
80	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
81	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
82	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
83	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
84	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
85	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
86	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
87	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
88	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
89	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
90	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
91	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
173	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
174	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
175	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
176	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
177	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
178	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
179	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
180	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
181	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
182	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
183	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
184	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
185	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
186	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
187	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
188	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 5					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferimento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
200	1	0,000	-0,320	0,000	0,000	-0,320	0,000	0,000	0,00
201	1	0,000	-0,190	0,000	0,000	-0,190	0,000	0,000	0,00
202	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
203	1	0,000	-0,200	0,000	0,000	-0,200	0,000	0,000	0,00
204	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
205	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
206	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
207	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
208	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
209	1	0,000	0,160	0,000	0,000	0,160	0,000	0,000	0,00
210	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
211	1	0,000	0,180	0,000	0,000	0,180	0,000	0,000	0,00
212	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
213	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
214	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00
215	1	0,000	0,460	0,000	0,000	0,460	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 6					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferimento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
3	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,00
4	0	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,00
5	0	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,00
6	0	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,00
7	0	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,00
8	0	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
11	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,00
12	0	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,00
13	0	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,00
14	0	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,00
15	0	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,00
16	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
19	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,00
20	0	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,00
21	0	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,00
22	0	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,00
23	0	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,00
24	0	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
27	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,00
28	0	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,00
29	0	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,00
30	0	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,00
31	0	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,00
32	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
35	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,00
36	0	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,00
37	0	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,00
38	0	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,00
39	0	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,00
40	0	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
43	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 6					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
44	0	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,00
45	0	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,00
46	0	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,00
47	0	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,00
48	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
62	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,00
63	0	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,00
64	0	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,00
65	0	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,00
66	0	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,00
67	0	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
70	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,00
71	0	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,00
72	0	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,00
73	0	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,00
74	0	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,00
75	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
78	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,00
79	0	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,00
80	0	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,00
81	0	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,00
82	0	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,00
83	0	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
86	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,00
87	0	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,00
88	0	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,00
89	0	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,00
90	0	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,00
91	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
175	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,00
176	0	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,00
177	0	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,00
178	0	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,00
179	0	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,00
180	0	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
183	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,00
184	0	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,00
185	0	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,00
186	0	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,00
187	0	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,00
188	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
202	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,00
203	0	0,000	0,000	-0,690	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,00
204	0	0,000	0,000	-1,120	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,00
205	0	0,000	0,000	-1,540	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,00
206	0	0,000	0,000	-1,740	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,00
207	0	0,000	0,000	-0,990	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00
210	0	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,00
211	0	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,00
212	0	0,000	0,000	-0,560	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,00
213	0	0,000	0,000	-0,770	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,00
214	0	0,000	0,000	-0,870	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,00
215	0	0,000	0,000	-0,500	0,000	0,000	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 7					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
1	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
2	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
3	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
4	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
5	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
6	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
7	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
8	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
9	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
10	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
11	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
12	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
13	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
14	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
15	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00
16	0	0,240	0,000	0,000	0,240	0,000	0,000	0,000	0,00

COMPOSIZIONE ASTE																		
Macro Asta Input Numero	Micro-Asta 1			Micro-Asta 2			Micro-Asta 3			Micro-Asta 4			Micro-Asta 5			Micro-Asta 6		
	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.
1	1	1	120	227	120	121	228	121	122	229	122	123	230	123	2			
2	2	2	124	231	124	125	232	125	126	233	126	127	234	127	3			
3	3	3	128	235	128	129	236	129	130	237	130	131	238	131	4			
9	9	17	132	239	132	133	240	133	134	241	134	135	242	135	16			
10	10	16	136	243	136	137	244	137	138	245	138	139	246	139	15			
11	11	15	140	247	140	141	248	141	142	249	142	143	250	143	14			
17	17	18	144	251	144	145	252	145	146	253	146	147	254	147	19			
18	18	19	148	255	148	149	256	149	150	257	150	151	258	151	20			
19	19	20	152	259	152	153	260	153	154	261	154	155	262	155	21			
25	25	27	156	263	156	157	264	157	158	265	158	159	266	159	28			
26	26	28	160	267	160	161	268	161	162	269	162	163	270	163	29			
27	27	29	164	271	164	165	272	165	166	273	166	167	274	167	30			
33	33	35	168	275	168	169	276	169	170	277	170	171	278	171	36			
34	34	36	172	279	172	173	280	173	174	281	174	175	282	175	37			
35	35	37	176	283	176	177	284	177	178	285	178	179	286	179	38			
41	41	44	180	287	180	181	288	181	182	289	182	183	290	183	45			
42	42	45	184	291	184	185	292	185	186	293	186	187	294	187	46			
43	43	46	188	295	188	189	296	189	190	297	190	191	298	191	47			
60	60	52	192	299	192	193	300	193	194	301	194	195	302	195	53			
61	61	53	196	303	196	197	304	197	198	305	198	199	306	199	54			
62	62	54	200	307	200	201	308	201	202	309	202	203	310	203	55			
68	68	61	204	311	204	205	312	205	206	313	206	207	314	207	62			
69	69	62	208	315	208	209	316	209	210	317	210	211	318	211	63			
70	70	63	212	319	212	213	320	213	214	321	214	215	322	215	64			
76	76	69	216	323	216	217	324	217	218	325	218	219	326	219	70			
77	77	70	220	327	220	221	328	221	222	329	222	223	330	223	71			
78	78	71	224	331	224	225	332	225	226	333	226	227	334	227	72			
84	84	78	228	335	228	229	336	229	230	337	230	231	338	231	79			
85	85	79	232	339	232	233	340	233	234	341	234	235	342	235	80			
86	86	80	236	343	236	237	344	237	238	345	238	239	346	239	81			
173	173	86	240	347	240	241	348	241	242	349	242	243	350	243	87			
174	174	87	244	351	244	245	352	245	246	353	246	247	354	247	88			
175	175	88	248	355	248	249	356	249	250	357	250	251	358	251	89			
181	181	95	252	359	252	253	360	253	254	361	254	255	362	255	96			
182	182	96	256	363	256	257	364	257	258	365	258	259	366	259	97			
183	183	97	260	367	260	261	368	261	262	369	262	263	370	263	98			
200	200	103	264	371	264	265	372	265	266	373	266	267	374	267	104			
201	201	104	268	375	268	269	376	269	270	377	270	271	378	271	105			
202	202	105	272	379	272	273	380	273	274	381	274	275	382	275	106			
208	208	112	276	383	276	277	384	277	278	385	278	279	386	279	113			
209	209	113	280	387	280	281	388	281	282	389	282	283	390	283	114			

COMPOSIZIONE ASTE																		
Macro Asta	Micro-Asta 1			Micro-Asta 2			Micro-Asta 3			Micro-Asta 4			Micro-Asta 5			Micro-Asta 6		
Input Numero	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.	Asta N.ro	Nodo iniz.	Nodo fin.
210	210	114	284	391	284	285	392	285	286	393	286	287	394	287	115			

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.																
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
PERMANENTI	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
NEVE SENZA VENTO	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
VENTO CASO 01	0,00	1,50	1,50	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
VENTO CASO 02	0,00	0,00	0,00	1,50	1,50	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
NEVE CON VENTO	0,00	0,00	0,75	0,00	0,75	1,50	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
VENTO LONGITUDINALE	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	-0,30	
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	1,00	-1,00	1,00	

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.	
DESCRIZIONI	16
Peso Strutturale	1,00
PERMANENTI	1,00
NEVE SENZA VENTO	0,00
VENTO CASO 01	0,00
VENTO CASO 02	0,00
NEVE CON VENTO	0,00
VENTO LONGITUDINALE	0,00
Sisma direz. grd 0	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.	
DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
PERMANENTI	1,00
NEVE SENZA VENTO	1,00
VENTO CASO 01	1,00
VENTO CASO 02	1,00
NEVE CON VENTO	1,00
VENTO LONGITUDINALE	1,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.	
DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
PERMANENTI	1,00
NEVE SENZA VENTO	0,00
VENTO CASO 01	0,00
VENTO CASO 02	0,00
NEVE CON VENTO	0,00
VENTO LONGITUDINALE	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.	
DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
PERMANENTI	1,00
NEVE SENZA VENTO	0,00
VENTO CASO 01	0,00
VENTO CASO 02	0,00
NEVE CON VENTO	0,00
VENTO LONGITUDINALE	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

1.1.2 – DATI DI OUTPUT

SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI

Tratto	: Le aste adiacenti a setti e piastre vengono suddivise in sottoelementi per garantire la congruenza. Il numero di "TRATTO" identifica la posizione sequenziale del sottoelemento attuale a partire dall'estremo iniziale
Filo in.	: Filo iniziale
Filo fin.	: Filo finale

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun estremo dell'asta:

Alt.	: Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccato di fondazione
Tx	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)
Ty	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
N	: Sforzo assiale
Mx	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta
My	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
Mt	: Momento torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in calcestruzzo per gli stati limite ultimi.

Filo Iniz./Fin.	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Cotg Θ	: Cotangente Angolo del puntone compresso
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
SgmT	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm ² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
AmpC	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
N/Nc	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Sez B/H	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
Concio	: Numero del concio
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
GamRd	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
M Exd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
M Eyd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
N Ed	: Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
ef% ec% (*100)	: deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
Area	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
V Exd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X

V Eyd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T Ed	: Momento torcente ultimo di calcolo
V Rxd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
V Ryd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
T Rld	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
Coe Cls	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Coe Staf	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Alon	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento M_y in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Moltipli Ultimo	: Solo per le stampe di rivedifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

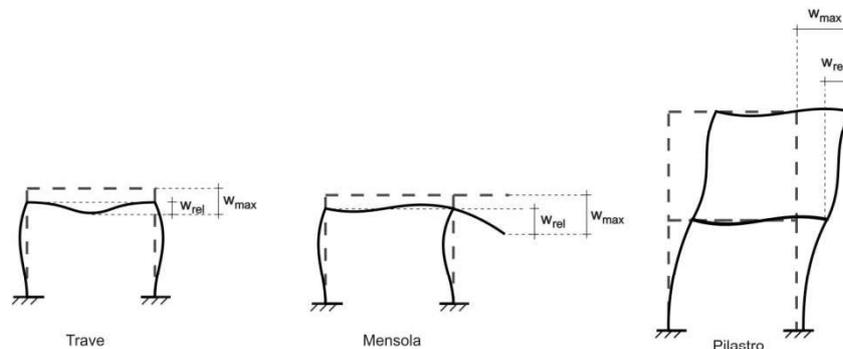
Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio e di verifica aste in legno.

Fili N.ro	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione e di seguito le caratteristiche per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo)
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse Y locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con la formula del DM 2008 n.ro 4.2.39.
Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
Asta	: Numerazione dell'asta

L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

l	: Lunghezza della trave
$\beta \cdot l$: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
ε	: $(235/f_y)^{1/2}$ Se il valore è maggiore di 1 significa che il programma ha provato a classificare una sezione di classe 4 come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima.
Lmd	: Snellezza lambda
R%pf	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R%ft	: Rapporto di verifica per l'instabilità flessio-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax	: Spostamento massimo
Wrel	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim	: Spostamento limite

Per una piu' agevole comprensione del significato dei dati Wmax e Wrel, si puo' fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica e' sufficiente che risulti $W_{rel} \leq W_{lim}$, essendo del tutto normale che l' asta possa risultare verificata anche con $W_{max} > W_{lim}$.

Se:

Rap %	: 111 La sezione non verifica per taglio elevato
Rap %	: 444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

N Rd $\rightarrow \sigma_n$: Tensione normale dovuta a sforzo normale
$M_x V.Rd \rightarrow \sigma_{M_x}$: Tensione normale dovuta a momento M_x
$M_y V.Rd \rightarrow \sigma_{M_y}$: Tensione normale dovuta a momento M_y
$V_{xpl} Rd \rightarrow \tau_x$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x
$V_{ypl} Rd \rightarrow \tau_y$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_y
T Rd $\rightarrow \tau_{M_t}$: Tensione tangenziale da momento torcente
fy rid \rightarrow Rapp. Fless	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule del DM 2008 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
Rap % \rightarrow Rapp.Taglio	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule del DM 2008 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
clas. \rightarrow KcC	: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.15]

- $l_{md} \rightarrow K_c M$** : Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.12]
- $R\%_{pf} \rightarrow R_x$** : Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento Y
- $R\%_{ft} \rightarrow R_y$** : Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento X

Gli spostamenti W_{max} e W_{rel} sono calcolati secondo le formule [2.2] e [2.3] dell'Eurocodice 5. In particolare si sommano gli spostamenti istantanei delle combinazioni SLE Rare con quelli a tempo infinito delle combinazioni SLE Quasi Permanenti. Quindi indicando con U^P gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con U^Q quelli dei carichi variabili lo spostamento finale vale:

$$U_{fin} = U^P + K_{def} * U^P + U^Q + K_{def} * \alpha_2 * U^Q$$

FREQUENZE E MASSE ECCITATE																
Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLV Z	Eccitat Totale	SISMA N.ro 1		SISMA N.ro 2		SISMA N.ro 3		
										Massa 12.32	Perc. 90.41	Massa 12.55	Perc. 92.15	Massa	Perc.	
										Massa Mod	Perc.	Massa Mod	Perc.	Massa Mod	Perc.	
1	16,297	0,38554	5,0	0,164	0,210	0,443	0,443		0,729	0,00	0	5,81	43			
2	16,341	0,38450	5,0	0,164	0,210	0,443	0,443		0,729	0,00	0	0,00	0			
3	16,387	0,38344	5,0	0,164	0,210	0,443	0,443		0,729	0,00	0	0,22	2			
4	16,886	0,37209	5,0	0,164	0,210	0,443	0,443		0,729	0,00	0	0,00	0			
5	16,887	0,37208	5,0	0,164	0,210	0,443	0,443		0,729	0,00	0	6,53	48			
6	21,675	0,28988	5,0	0,164	0,210	0,443	0,443		0,729	8,70	64	0,00	0			
7	49,370	0,12727	5,0	0,157	0,195	0,416	0,416		0,665	0,00	0	0,00	0			
8	71,740	0,08758	5,0	0,128	0,160	0,357	0,357		0,547	3,62	27	0,00	0			
9	72,644	0,08649	5,0	0,128	0,159	0,356	0,356		0,544	0,00	0	0,00	0			
10	72,699	0,08643	5,0	0,128	0,159	0,356	0,356		0,544	0,00	0	0,00	0			
11	72,752	0,08636	5,0	0,128	0,159	0,356	0,356		0,544	0,00	0	0,00	0			
12	75,784	0,08291	5,0	0,125	0,156	0,351	0,351		0,534	0,00	0	0,00	0			

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: ASTE																
Tra tto	Filo ln.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)
	1	0,00	0,00	0,38	-1,36	0,00	0,00	0,00	69	0,66	0,00	-0,38	1,36	-0,25	0,00	0,00
	2	3,32	0,01	-0,02	-0,89	1,25	0,01	0,00	73	3,85	-0,01	0,02	0,89	-1,25	-0,01	0,00
	3	5,98	0,02	-0,21	-0,39	1,23	0,01	0,00	77	6,41	-0,02	0,21	0,39	-1,10	-0,01	0,00
	4	8,15	0,01	-0,26	0,09	0,58	0,01	0,00	5	8,96	-0,01	0,26	-0,09	-0,19	0,01	0,00
	5	8,96	-0,01	-0,26	0,09	0,19	-0,01	0,00	6	9,74	0,01	0,26	-0,09	0,20	0,00	0,00
	6	9,74	0,03	-0,20	0,43	-0,20	0,00	0,00	7	9,95	-0,03	0,20	-0,43	0,33	0,01	0,00
	7	9,95	0,00	-0,20	0,43	-0,33	-0,01	0,00	8	10,73	0,00	0,20	-0,43	0,80	0,01	0,00
	8	10,73	0,00	-0,07	0,62	-0,80	-0,01	0,00	9	11,06	0,00	0,07	-0,62	1,02	0,01	0,00
	17	0,00	0,00	0,38	-1,36	0,00	0,00	0,00	81	0,66	0,00	-0,38	1,36	-0,25	0,00	0,00
	16	3,32	-0,01	-0,02	-0,89	1,25	-0,01	0,00	85	3,85	0,01	0,02	0,89	-1,25	0,01	0,00
	15	5,98	-0,02	-0,21	-0,39	1,23	-0,01	0,00	132	6,41	0,02	0,21	0,39	-1,10	0,01	0,00
	14	8,15	-0,01	-0,26	0,09	0,58	-0,01	0,00	13	8,96	0,01	0,26	-0,09	-0,19	-0,01	0,00
	13	8,96	0,01	-0,26	0,09	0,19	0,01	0,00	12	9,74	-0,01	0,26	-0,09	0,20	0,00	0,00
	12	9,74	-0,03	-0,20	0,43	-0,20	0,00	0,00	11	9,95	0,03	0,20	-0,43	0,33	-0,01	0,00
	11	9,95	0,00	-0,20	0,43	-0,33	0,01	0,00	10	10,73	0,00	0,20	-0,43	0,80	-0,01	0,00
	10	10,73	0,00	-0,07	0,62	-0,80	0,01	0,00	9	11,06	0,00	0,07	-0,62	1,02	-0,01	0,00
	18	0,00	0,00	-0,39	1,36	0,00	0,00	0,00	136	0,66	0,00	0,39	-1,36	0,26	0,00	0,00
	19	3,32	0,01	0,03	0,89	-1,28	0,01	0,00	141	3,85	-0,01	-0,03	-0,89	1,28	-0,01	0,00
	20	5,98	0,02	0,21	0,39	-1,26	0,01	0,00	146	6,41	-0,02	-0,21	-0,39	1,13	-0,01	0,00
	21	8,15	0,01	0,26	-0,09	-0,60	0,01	0,00	22	8,96	-0,01	-0,26	0,09	0,19	0,01	0,00
	22	8,96	-0,01	0,27	-0,09	-0,19	-0,01	0,00	23	9,74	0,01	-0,27	0,09	-0,21	0,00	0,00
	23	9,74	0,03	0,21	-0,44	0,20	0,00	0,00	24	9,95	-0,03	-0,21	0,44	-0,33	0,01	0,00
	24	9,95	0,00	0,20	-0,44	0,33	-0,01	0,00	25	10,73	0,00	-0,20	0,44	-0,82	0,01	0,00
	25	10,73	0,00	0,07	-0,63	0,82	-0,01	0,00	26	11,06	0,00	-0,07	0,63	-1,05	0,01	0,00
	27	0,00	0,00	-0,39	1,36	0,00	0,00	0,00	155	0,66	0,00	0,39	-1,36	0,26	0,00	0,00
	28	3,32	-0,01	0,03	0,89	-1,28	-0,01	0,00	159	3,85	0,01	-0,03	-0,89	1,28	0,01	0,00
	29	5,98	-0,02	0,21	0,39	-1,26	0,01	0,00	164	6,41	0,02	-0,21	-0,39	1,13	0,01	0,00
	30	8,15	-0,01	0,26	-0,09	-0,60	-0,01	0,00	31	8,96	0,01	-0,26	0,09	0,19	-0,01	0,00
	31	8,96	0,01	0,27	-0,09	-0,19	0,01	0,00	32	9,74	-0,01	-0,27	0,09	-0,21	0,00	0,00
	32	9,74	-0,03	0,21	-0,44	0,20	0,00	0,00	33	9,95	0,03	-0,21	0,44	-0,33	-0,01	0,00
	33	9,95	0,00	0,20	-0,44	0,33	0,01	0,00	34	10,73	0,00	-0,20	0,44	-0,82	-0,01	0,00
	34	10,73	0,00	0,07	-0,63	0,82	0,01	0,00	26	11,06	0,00	-0,07	0,63	-1,05	-0,01	0,00
	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	168	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	36	3,32	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	172	3,85	-0,01	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00
	37	5,98	0,02	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	176	6,41	-0,02	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00
	38	8,15	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	39	8,96	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	39	8,96	-0,01	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	40	9,74	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	40	9,74	0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	41	9,95	-0,03	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
	41	9,95	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	42	10,73	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00
	42	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,01	-0,01	0,00	43	11,06	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00
	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	180	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	45	3,32	-0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	184	3,85	0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00
	46	5,98	-0,02	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	188	6,41	0,02	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00
	47	8,15	-0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	48	8,96	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	48	8,96	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	49	9,74	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	49	9,74	-0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	50	9,95	0,03	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00
	50	9,95	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	51	10,73	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00
	51	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	43	11,06	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00
	36	3,32	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	53	3,32	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
	37	5,98	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	54	5,98	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
	38	8,15	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	55	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
	40	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
	42	10,73	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
	43	11,06	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
	45	3,32	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	62	3,32	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
	46	5,98	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
	47	8,15	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	64	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
	49	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
	51	10,73	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
	86	0,00	0,00	0,39	-1,36	0,00	0,00	0,00	192	0,66	0,00	-0,39	1,36	-0,26	0,00	0,00
	87	3,32	0,01	-0,03	-0,89	1,28	0,01	0,00	196	3,85	-0,01	0,03	0,89	-1,28	-0,01	0,00
	88	5,98	0,02	-0,21	-0,39	1,26	0,01	0,00	200	6,41	-0,02	0,21	0,39	-1,13	-0,01	0,00
	89	8,15	0,01	-0,26	0,09	0,60	0,01	0,00	90	8,96	-0,01	0,26	-0,09	-0,19	0,01	0,00
	90	8,96	-0,01	-0,27	0,09	0,19	-0,01	0,00	91	9,74	0,01	-0,27	-0,09	0,21	0,00	0,00
	91	9,74	0,03	-0,21	0,44	-0,20	0,00	0,00	92	9,95	-0,03	0,21	-0,44	0,33	0,01	0,00

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
92	9,95	0,00	-0,20	0,44	-0,33	-0,01	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,20	-0,44	0,82	0,01	0,00
93	10,73	0,00	-0,07	0,63	-0,82	-0,01	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,07	-0,63	1,05	0,01	0,00
95	0,00	0,00	0,39	-1,36	0,00	0,00	0,00	0,00	204	0,66	0,00	-0,39	1,36	-0,26	0,00	0,00
96	3,32	-0,01	-0,03	-0,89	1,28	-0,01	0,00	0,00	208	3,85	0,01	0,03	0,89	-1,28	0,01	0,00
97	5,98	-0,02	-0,21	-0,39	1,26	-0,01	0,00	0,00	212	6,41	0,02	0,21	0,39	-1,13	0,01	0,00
98	8,15	-0,01	-0,26	0,09	0,60	-0,01	0,00	0,00	99	8,96	0,01	0,26	-0,09	-0,19	-0,01	0,00
99	8,96	0,01	-0,27	0,09	0,19	0,01	0,00	0,00	100	9,74	-0,01	0,27	-0,09	0,21	0,00	0,00
100	9,74	-0,03	-0,21	0,44	-0,20	0,00	0,00	0,00	101	9,95	0,03	0,21	-0,44	0,33	-0,01	0,00
101	9,95	0,00	-0,20	0,44	-0,33	0,01	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,20	-0,44	0,82	-0,01	0,00
102	10,73	0,00	-0,07	0,63	-0,82	0,01	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,07	-0,63	1,05	-0,01	0,00
103	0,00	0,00	-0,38	1,36	0,00	0,00	0,00	0,00	216	0,66	0,00	0,38	-1,36	0,25	0,00	0,00
104	3,32	0,01	0,02	0,89	-1,25	0,01	0,00	0,00	220	3,85	-0,01	-0,02	-0,89	1,25	-0,01	0,00
105	5,98	0,02	0,21	0,39	-1,23	0,01	0,00	0,00	224	6,41	-0,02	-0,21	-0,39	1,10	-0,01	0,00
106	8,15	0,01	0,26	-0,09	-0,58	0,01	0,00	0,00	107	8,96	-0,01	-0,26	0,09	0,19	0,01	0,00
107	8,96	-0,01	0,26	-0,09	-0,19	-0,01	0,00	0,00	108	9,74	0,01	-0,26	0,09	-0,20	0,00	0,00
108	9,74	0,03	0,20	-0,43	0,20	0,00	0,00	0,00	109	9,95	-0,03	-0,20	0,43	-0,33	0,01	0,00
109	9,95	0,00	0,20	-0,43	0,33	-0,01	0,00	0,00	110	10,73	0,00	-0,20	0,43	-0,80	0,01	0,00
110	10,73	0,00	0,07	-0,62	0,80	-0,01	0,00	0,00	111	11,06	0,00	-0,07	0,62	-1,02	0,01	0,00
112	0,00	0,00	-0,38	1,36	0,00	0,00	0,00	0,00	228	0,66	0,00	0,38	-1,36	0,25	0,00	0,00
113	3,32	-0,01	0,02	0,89	-1,25	-0,01	0,00	0,00	232	3,85	0,01	-0,02	-0,89	1,25	0,01	0,00
114	5,98	-0,02	0,21	0,39	-1,23	-0,01	0,00	0,00	236	6,41	0,02	-0,21	-0,39	1,10	0,01	0,00
115	8,15	-0,01	0,26	-0,09	-0,58	-0,01	0,00	0,00	116	8,96	0,01	-0,26	0,09	0,19	-0,01	0,00
116	8,96	0,01	0,26	-0,09	-0,19	0,01	0,00	0,00	117	9,74	-0,01	-0,26	0,09	-0,20	0,00	0,00
117	9,74	-0,03	0,20	-0,43	0,20	0,00	0,00	0,00	118	9,95	0,03	-0,20	0,43	-0,33	-0,01	0,00
118	9,95	0,00	0,20	-0,43	0,33	0,01	0,00	0,00	119	10,73	0,00	-0,20	0,43	-0,80	-0,01	0,00
119	10,73	0,00	0,07	-0,62	0,80	0,01	0,00	0,00	111	11,06	0,00	-0,07	0,62	-1,02	-0,01	0,00
2	3,32	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
9	11,06	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	36	3,32	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	37	5,98	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	38	8,15	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
26	11,06	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,32	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	47	8,15	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
94	11,06	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	0,59	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	0,00	-0,59	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	0,47	0,00	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	0,00	-0,47	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	0,39	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	0,24	0,00	0,00	0,00	0,00	10	10,73	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00
17	0,00	0,00	0,00	-0,59	0,00	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	0,59	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	-0,48	0,00	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	0,48	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00	0,00	12	9,74	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,59	0,00	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	-0,59	0,00	0,00	0,00
1	0,00	0,00	0,00	-0,59	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	0,59	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	-0,48	0,00	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	0,48	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00	0,00	6	9,74	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	0,26</			

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)
117	9,74	0,00	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00
95	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,59	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	0,59	0,00	0,00	0,00
113	3,32	0,00	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,47	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	0,47	0,00	0,00	0,00
115	8,15	0,00	0,00	0,00	0,39	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	0,24	0,00	0,00	0,00
119	10,73	0,00	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,59	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,00	0,00	-0,59	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,59	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	0,59	0,00	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,47	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	0,47	0,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	0,00	0,00	0,39	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	0,24	0,00	0,00	0,00
110	10,73	0,00	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,00	0,00	0,48	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	-0,48	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00
108	9,74	0,00	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00
52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	240	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
53	3,32	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	244	3,85	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
54	5,98	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	248	6,41	-0,02	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
55	8,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	56	8,96	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
56	8,96	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	57	9,74	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	9,74	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	9,95	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
58	9,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	252	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	3,32	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	256	3,85	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
63	5,98	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	260	6,41	0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
64	8,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	65	8,96	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
65	8,96	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	66	9,74	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	9,74	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	67	9,95	0,03	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
67	9,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	121	3,32	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	123	8,15	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	145	3,32	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
63	5,98	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
64	8,15	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	150	8,15	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
66	9,74	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	264	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
121	3,32	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	268	3,85	-0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00
122	5,98	0,02	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	272	6,41	-0,02	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
123	8,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	124	8,96	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
124	8,96	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	125	9,74	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
125	9,74	0,03	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	126	9,95	-0,03	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00
126	9,95	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	127	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00
127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	-0,01	0,00	129	11,06	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00
138	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	276	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,32	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	280	3,85	0,01	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00
149	5,98	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	284	6,41	0,02	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
150	8,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	151	8,96	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
151	8,96	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	152	9,74	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
152	9,74	-0,03	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	154	9,95	0,03	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00
154	9,95	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	160	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00
160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	129	11,06	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00
122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00
127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00
129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00
160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
69	0,66	0,00	0,37	-1,36	0,25	0,00	0,00	0,00	70	1,33	0,00	-0,37	1,36	-0,50	-0,01	0,00
70	1,33	0,00	0,37	-1,36	0,50	0,01	0,00	0,00	71	1,99	0,00	-0,37	1,36	-0,75	-0,01	0,00
71	1,99	0,00	0,37	-1,36	0,75	0,01	0,00	0,00	72	2,66						

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)
82	1,33	0,00	0,37	-1,36	0,50	-0,01	0,00	0,00	83	1,99	0,00	-0,37	1,36	-0,75	0,01	0,00
83	1,99	0,00	0,37	-1,36	0,75	-0,01	0,00	0,00	84	2,66	0,00	-0,37	1,36	-1,00	0,01	0,00
84	2,66	0,01	0,37	-1,36	1,00	-0,01	0,00	0,00	16	3,32	-0,01	-0,37	1,36	-1,25	0,01	0,00
85	3,85	-0,01	-0,02	-0,89	1,25	-0,01	0,00	128	4,38	0,01	0,02	0,89	-1,24	0,01	0,00	
128	4,38	0,00	-0,02	-0,88	1,24	-0,01	0,00	130	4,92	0,00	0,02	0,88	-1,24	0,01	0,00	
130	4,92	0,01	-0,02	-0,88	1,24	-0,01	0,00	131	5,45	-0,01	0,02	0,88	-1,23	0,01	0,00	
131	5,45	0,01	-0,02	-0,88	1,23	-0,01	0,00	15	5,98	-0,01	0,02	0,88	-1,23	0,01	0,00	
132	6,41	-0,01	-0,21	-0,39	1,10	-0,01	0,00	133	6,85	0,01	0,21	0,39	-0,97	0,01	0,00	
133	6,85	0,00	-0,22	-0,38	0,97	-0,01	0,00	134	7,28	0,00	0,22	0,38	-0,84	-0,01	0,00	
134	7,28	0,01	-0,22	-0,38	0,84	0,01	0,00	135	7,72	-0,01	0,22	0,38	-0,71	0,01	0,00	
135	7,72	0,01	-0,22	-0,38	0,71	-0,01	0,00	14	8,15	-0,01	0,22	0,38	-0,58	0,01	0,00	
136	0,66	0,00	-0,38	1,36	-0,26	0,00	0,00	137	1,33	0,00	0,38	-1,36	0,52	-0,01	0,00	
137	1,33	0,00	-0,38	1,36	-0,52	0,01	0,00	139	1,99	0,00	0,38	-1,36	0,77	-0,01	0,00	
139	1,99	0,00	-0,38	1,36	-0,77	0,01	0,00	140	2,66	0,00	0,38	-1,36	1,03	-0,01	0,00	
140	2,66	-0,01	-0,38	1,36	-1,03	0,01	0,00	19	3,32	0,01	0,38	-1,36	1,28	-0,01	0,00	
141	3,85	0,01	0,02	0,89	-1,28	0,01	0,00	142	4,38	-0,01	-0,02	-0,89	1,28	-0,01	0,00	
142	4,38	0,00	0,02	0,89	-1,28	0,01	0,00	143	4,92	0,00	-0,02	-0,89	1,27	-0,01	0,00	
143	4,92	-0,01	0,02	0,88	-1,27	0,01	0,00	144	5,45	0,01	-0,02	-0,88	1,27	-0,01	0,00	
144	5,45	-0,01	0,02	0,88	-1,27	0,01	0,00	20	5,98	0,01	-0,02	-0,88	1,26	-0,01	0,00	
146	6,41	0,01	0,22	0,39	-1,13	0,01	0,00	147	6,85	-0,01	-0,22	-0,39	1,00	-0,01	0,00	
147	6,85	0,00	0,22	0,38	-1,00	0,01	0,00	148	7,28	0,00	-0,22	-0,38	0,87	0,01	0,00	
148	7,28	-0,01	0,22	0,38	-0,87	-0,01	0,00	153	7,72	0,01	-0,22	-0,38	0,73	-0,01	0,00	
153	7,72	-0,01	0,23	0,38	-0,73	0,01	0,00	21	8,15	0,01	-0,23	-0,38	0,60	-0,01	0,00	
155	0,66	0,00	-0,38	1,36	-0,26	0,00	0,00	156	1,33	0,00	0,38	-1,36	0,52	0,01	0,00	
156	1,33	0,00	-0,38	1,36	-0,52	-0,01	0,00	157	1,99	0,00	0,38	-1,36	0,77	0,01	0,00	
157	1,99	0,00	-0,38	1,36	-0,77	-0,01	0,00	158	2,66	0,00	0,38	-1,36	1,03	0,01	0,00	
158	2,66	0,01	-0,38	1,36	-1,03	-0,01	0,00	28	3,32	-0,01	0,38	-1,36	1,28	0,01	0,00	
159	3,85	-0,01	0,02	0,89	-1,28	-0,01	0,00	161	4,38	0,01	-0,02	-0,89	1,28	0,01	0,00	
161	4,38	0,00	0,02	0,89	-1,28	-0,01	0,00	162	4,92	0,00	-0,02	-0,89	1,27	0,01	0,00	
162	4,92	0,01	0,02	0,88	-1,27	-0,01	0,00	163	5,45	-0,01	-0,02	-0,88	1,27	0,01	0,00	
163	5,45	0,01	0,02	0,88	-1,27	-0,01	0,00	29	5,98	-0,01	-0,02	-0,88	1,26	0,01	0,00	
164	6,41	-0,01	0,22	0,39	-1,13	-0,01	0,00	165	6,85	0,01	-0,22	-0,39	1,00	0,01	0,00	
165	6,85	0,00	0,22	0,38	-1,00	-0,01	0,00	166	7,28	0,00	-0,22	-0,38	0,87	-0,01	0,00	
166	7,28	0,01	0,22	0,38	-0,87	0,01	0,00	167	7,72	-0,01	-0,22	-0,38	0,73	0,01	0,00	
167	7,72	0,01	0,23	0,38	-0,73	-0,01	0,00	30	8,15	-0,01	-0,23	-0,38	0,60	0,01	0,00	
168	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	1,33	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	
169	1,33	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	170	1,99	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	
170	1,99	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	171	2,66	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	
171	2,66	-0,01	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	36	3,32	0,01	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	
172	3,85	0,01	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	173	4,38	-0,01	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	
173	4,38	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	174	4,92	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	
174	4,92	-0,01	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	175	5,45	0,01	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	
175	5,45	-0,01	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	37	5,98	0,01	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	
176	6,41	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	177	6,85	-0,01	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	
177	6,85	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	178	7,28	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	
178	7,28	-0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	179	7,72	0,01	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	
179	7,72	-0,01	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	38	8,15	0,01	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	
180	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	181	1,33	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	
181	1,33	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	182	1,99	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	
182	1,99	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	183	2,66	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	
183	2,66	0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	45	3,32	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	
184	3,85	-0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	185	4,38	0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	
185	4,38	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	186	4,92	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	
186	4,92	0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	187	5,45	-0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	
187	5,45	0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	46	5,98	-0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	
188	6,41	-0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	189	6,85	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	
189	6,85	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	190	7,28	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	
190	7,28	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00	191	7,72	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	
191	7,72	0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00	47	8,15	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	
192	0,66	0,00	0,38	-1,36	0,26	0,00	0,00	193	1,33	0,00	-0,38	1,36	-0,52	-0,01	0,00	
193	1,33	0,00	0,38	-1,36	0,52	0,01	0,00	194	1,99	0,00	-0,38	1,36	-0,77	-0,01	0,00	
194	1,99	0,00	0,38	-1,36	0,77	0,01	0,00	195	2,66	0,00	-0,38	1,36	-1,03	-0,01	0,00	
195	2,66	-0,01	0,38	-1,36	1,03	0,01	0,00	87	3,32	0,01	-0,38	1,36	-1,28	-0,01	0,00	
196	3,85	0,01	-0,02	-0,89	1,28	0,01	0,00	197	4,38	-0,01	0,02	0,89	-1,28	-0,01	0,00	
197	4,38	0,00	-0,02	-0,89	1,28	0,01	0,00	198	4,92	0,00	0,02	0,89	-1,27	-0,01	0,00	
198	4,92	-0,01	-0,02	-0,88	1,27	0,01	0,00	199	5,45	0,01	0,02	0,88	-1,27	-0,01	0,00	
199	5,45	-0,01	-0,02	-0,88	1,27	0,01	0,00	88	5,98	0,01	0,02	0,88	-1,26	-0,01	0,00	
200	6,41	0,01	-0,22	-0,39	1,13	0,01	0,00	201	6,85	-0,01	0,22	0,39	-1,00	-0,01	0,00	
201	6,85	0,00	-0,22	-0,38	1,00	0,01	0,00	202	7,28	0,00	0,22	0,38	-0,87	0,01	0,00	
202	7,28	-0,01	-0,22	-0,38	0,87	-0,01	0,00	203	7,72	0,01	0,22	0,38	-0,73	-0,01	0,00	
203	7,72	-0,01	-0,23	-0,38	0,73	0,01	0,00	89	8,15	0,01	0,23	0,38	-0,60	-0,01	0,00	
204	0,66	0,00	0,38	-1,36	0,26	0,00	0,00	205	1,33	0,00	-0,38	1,36	-0,52	0,01	0,00	
205	1,33	0,00	0,38	-1,36	0,52	-0,01	0,00	206	1,99	0,00	-0,38	1,36	-0,77	0,01	0,00	
206	1,99	0,00	0,38	-1,36	0,77	-0,01	0,00	207	2,66	0,00	-0,38	1,36	-1,03	0,01	0,00	
207	2,66	0,01	0,38	-1,36	1,03	-0,01	0,00	96	3,32	-0,01	-0,38	1,36	-1,28	0,01	0,00	
208	3,85	-0,01	-0,02	-0,89	1,28	-0,01	0,00	209	4,38	0,01	0,02	0,89	-1,28	0,01	0,00	
209	4,38	0,00	-0,02	-0,89	1,28	-0,01	0,00	210	4,92	0,00	0,02	0,89	-1,27	0,01	0,00	
210	4,92	0,01	-0,02	-0,88	1,27	-0,01	0,00	211	5,45	-0,01	0,02	0,88	-1,27	0,01	0,00	
211	5,45	0,01	-0,02	-0,88	1,27	-0,01	0,00	97	5,98	-0,01	0,02	0,88	-1,26	0,01	0,00	
212	6,41	-0,01	-0,22	-0,39	1,13	-0,01	0,00	213	6,85	0,01	0,22	0,39	-1,00	0,01	0,00	
213	6,85	0,00	-0,22	-0,38	1,00	-0,01	0,00	214	7,28	0,00	0,22	0,38	-0,87	-0,01	0,00	
21																

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)
	220	3,85	0,01	0,02	0,89	-1,25	0,01	0,00	221	4,38	-0,01	-0,02	-0,89	1,24	-0,01	0,00
	221	4,38	0,00	0,02	0,88	-1,24	0,01	0,00	222	4,92	0,00	-0,02	-0,88	1,24	-0,01	0,00
	222	4,92	-0,01	0,02	0,88	-1,24	0,01	0,00	223	5,45	0,01	-0,02	-0,88	1,23	-0,01	0,00
	223	5,45	-0,01	0,02	0,88	-1,23	0,01	0,00	105	5,98	0,01	-0,02	-0,88	1,23	-0,01	0,00
	224	6,41	0,01	0,21	0,39	-1,10	0,01	0,00	225	6,85	-0,01	-0,21	-0,39	0,97	-0,01	0,00
	225	6,85	0,00	0,22	0,38	-0,97	0,01	0,00	226	7,28	0,00	-0,22	-0,38	0,84	0,01	0,00
	226	7,28	-0,01	0,22	0,38	-0,84	-0,01	0,00	227	7,72	0,01	-0,22	-0,38	0,71	-0,01	0,00
	227	7,72	-0,01	0,22	0,38	-0,71	0,01	0,00	106	8,15	0,01	-0,22	-0,38	0,58	-0,01	0,00
	228	0,66	0,00	-0,37	1,36	-0,25	0,00	0,00	229	1,33	0,00	0,37	-1,36	0,50	0,01	0,00
	229	1,33	0,00	-0,37	1,36	-0,50	-0,01	0,00	230	1,99	0,00	0,37	-1,36	0,75	0,01	0,00
	230	1,99	0,00	-0,37	1,36	-0,75	-0,01	0,00	231	2,66	0,00	0,37	-1,36	1,00	0,01	0,00
	231	2,66	0,01	-0,37	1,36	-1,00	-0,01	0,00	113	3,32	-0,01	0,37	-1,36	1,25	0,01	0,00
	232	3,85	-0,01	0,02	0,89	-1,25	-0,01	0,00	233	4,38	0,01	-0,02	-0,89	1,24	0,01	0,00
	233	4,38	0,00	0,02	0,88	-1,24	-0,01	0,00	234	4,92	0,00	-0,02	-0,88	1,24	0,01	0,00
	234	4,92	0,01	0,02	0,88	-1,24	-0,01	0,00	235	5,45	-0,01	-0,02	-0,88	1,23	0,01	0,00
	235	5,45	0,01	0,02	0,88	-1,23	-0,01	0,00	114	5,98	-0,01	-0,02	-0,88	1,23	0,01	0,00
	236	6,41	-0,01	0,21	0,39	-1,10	-0,01	0,00	237	6,85	0,01	-0,21	-0,39	0,97	0,01	0,00
	237	6,85	0,00	0,22	0,38	-0,97	-0,01	0,00	238	7,28	0,00	-0,22	-0,38	0,84	-0,01	0,00
	238	7,28	0,01	0,22	0,38	-0,84	0,01	0,00	239	7,72	-0,01	-0,22	-0,38	0,71	0,01	0,00
	239	7,72	0,01	0,22	0,38	-0,71	-0,01	0,00	115	8,15	-0,01	-0,22	-0,38	0,58	0,01	0,00
	240	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	241	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	241	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	242	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	242	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	243	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	243	2,66	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	53	3,32	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	244	3,85	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	245	4,38	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	245	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	246	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	246	4,92	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	247	5,45	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	247	5,45	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	54	5,98	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	248	6,41	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	249	6,85	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	249	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	250	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	250	7,28	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	251	7,72	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	251	7,72	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	55	8,15	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	252	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	253	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	253	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	254	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	254	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	255	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	255	2,66	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	62	3,32	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	256	3,85	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	257	4,38	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	257	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	258	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	258	4,92	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	259	5,45	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	259	5,45	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	63	5,98	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	260	6,41	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	261	6,85	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	261	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	262	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
	262	7,28	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	263	7,72	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	263	7,72	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	64	8,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	264	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	265	1,33	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
	265	1,33	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	266	1,99	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
	266	1,99	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	267	2,66	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
	267	2,66	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	121	3,32	0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
	268	3,85	0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	269	4,38	-0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00
	269	4,38	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	270	4,92	0,00	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00
	270	4,92	-0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	271	5,45	0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00
	271	5,45	-0,01	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	122	5,98	0,01	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00
	272	6,41	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	273	6,85	-0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
	273	6,85	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	274	7,28	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
	274	7,28	-0,01	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	275	7,72	0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
	275	7,72	-0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	123	8,15	0,01	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
	276	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	277	1,33	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
	277	1,33	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	278	1,99	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
	278	1,99	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	279	2,66	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
	279	2,66	0,01	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	145	3,32	-0,01	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
	280	3,85	-0,01	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	281	4,38	0,01	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00
	281	4,38	0,00	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	282	4,92	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00
	282	4,92	0,01	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	283	5,45	-0,01	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00
	283	5,45	0,01	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,00	149	5,98	-0,01	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00
	284	6,41	-0,01	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	285	6,85	0,01	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
	285	6,85	0,00	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	286	7,28	0,00	0,00	0,00	-0,01	-0,01	0,00
	286	7,28	0,01	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	287	7,72	-0,01	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00
	287	7,72	0,01	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	150	8,15	-0,01	0,00	0,00	-0,01	0,01	0,00

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)
	1	0,00	0,00	0,34	-0,32	0,00	0,00	0,00	69	0,66	0,00	-0,34	0,32	-0,23	0,00	0,00
	2	3,32	0,00	0,19	-0,39	1,13	0,00	0,00	73	3,85	0,00	-0,19	0,39	-1,24	0,00	0,00
	3	5,98	0,00	0,03	-0,39	1,66	0,00	0,00	77	6,41	0,00	-0,03	0,39	-1,67	0,00	0,00
	4	8,15	0,00	-0,11	-0,31	1,70	0,00	0,00	5	8,96	0,00	0,11	0,31	-1,53	0,00	0,00
	5	8,96	0,00	-0,12	-0,29	1,53	0,00	0,00	6	9,74	0,00	0,12	0,29	-1,35	0,00	0,00
	6	9,74	0,00	-0,19	-0,21	1,35	0,00	0,00	7	9,95	0,00	0,19	0,21	-1,23	0,00	0,00
	7	9,95	0,00	-0,20	-0,19	1,23	0,00	0,00	8	10,73	0,00	0,20	0,19	-0,74	0,00	0,00
	8	10,73	0,00	-0,25	-0,07	0,74	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,25	0,07	0,00	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	-0,34	0,32	0,00	0,00	0,00	81	0,66	0,00	0,34	-0,32	0,23	0,00	0,00
	16	3,32	0,00	-0,19	0,39	-1,13	0,00	0,00	85	3,85						

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)
19	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
20	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	45	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
29	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	10	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	12	9,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	6	9,74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	8	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	5,98	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
117	9,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	3,32	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
115	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
119	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	0,01	-0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
110	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
108	9,74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
52	0,00	0,00	0,55	-0,49	0,00	0,00	0,00	0,00	240	0,66	0,00	-0,55	0,49	-0,37	0,00	0,00
53	3,32	0,00	0,30	-0,60	1,82	0,00	0,00	0,00	244	3,85	0,00	-0,30	0,60	-2,00	0,00	0,00
54	5,98	0,00	0,05	-0,60	2,66	0,00	0,00	0,00	248	6,41	0,00	-0,05	0,60	-2,68	0,00	0,00
55	8,15	0,00	-0,17	-0,48	2,72	0,00	0,00	0,00	56	8,96	0,00	0,17	0,48	-2,46	0,00	0,00
56	8,96	0,00	-0,20	-0,44	2,46	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	0,20	0,44	-2,16	0,00	0,00
57	9,74	0,00	-0,31	-0,33	2,16	0,00	0,00	0,00	58	9,95	0,00	0,31	0,33	-1,96	0,00	0,00
58	9,95	0,00	-0,33	-0,29	1,96	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	0,33	0,29	-1		

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)
54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
63	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
120	0,00	0,00	-0,41	0,36	0,00	0,00	0,00	0,00	264	0,66	0,00	0,41	-0,36	0,28	0,00	0,00
121	3,32	0,00	-0,23	0,45	-1,34	0,00	0,00	0,00	268	3,85	0,00	0,23	-0,45	1,48	0,00	0,00
122	5,98	0,00	-0,03	0,45	-1,97	0,00	0,00	0,00	272	6,41	0,00	0,03	-0,45	1,99	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,13	0,36	-2,02	0,00	0,00	0,00	124	8,96	0,00	-0,13	-0,36	1,82	0,00	0,00
124	8,96	0,00	0,15	0,33	-1,82	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	-0,15	-0,33	1,60	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,23	0,24	-1,60	0,00	0,00	0,00	126	9,95	0,00	-0,23	-0,24	1,45	0,00	0,00
126	9,95	0,00	0,24	0,21	-1,45	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	-0,24	-0,21	0,88	0,00	0,00
127	10,73	0,00	0,29	0,07	-0,88	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	-0,29	-0,07	0,00	0,00	0,00
138	0,00	0,00	0,41	-0,36	0,00	0,00	0,00	0,00	276	0,66	0,00	-0,41	0,36	-0,28	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,23	-0,45	1,34	0,00	0,00	0,00	280	3,85	0,00	-0,23	0,45	-1,48	0,00	0,00
149	5,98	0,00	0,03	-0,45	1,97	0,00	0,00	0,00	284	6,41	0,00	-0,03	0,45	-1,99	0,00	0,00
150	8,15	0,00	-0,13	-0,36	2,02	0,00	0,00	0,00	151	8,96	0,00	0,13	0,36	-1,82	0,00	0,00
151	8,96	0,00	-0,15	-0,33	1,82	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,15	0,33	-1,60	0,00	0,00
152	9,74	0,00	-0,23	-0,24	1,60	0,00	0,00	0,00	154	9,95	0,00	0,23	0,24	-1,45	0,00	0,00
154	9,95	0,00	-0,24	-0,21	1,45	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	0,24	0,21	-0,88	0,00	0,00
160	10,73	0,00	-0,29	-0,07	0,88	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,29	0,07	0,00	0,00	0,00
122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
69	0,66	0,00	0,34	-0,32	0,23	0,00	0,00	0,00	70	1,33	0,00	-0,34	0,32	-0,46	0,00	0,00
70	1,33	0,00	0,34	-0,32	0,46	0,00	0,00	0,00	71	1,99	0,00	-0,34	0,32	-0,68	0,00	0,00
71	1,99	0,00	0,33	-0,32	0,68	0,00	0,00	0,00	72	2,66	0,00	-0,33	0,32	-0,91	0,00	0,00
72	2,66	0,00	0,33	-0,31	0,91	0,00	0,00	0,00	2	3,32	0,00	-0,33	0,31	-1,13	0,00	0,00
73	3,85	0,00	0,19	-0,39	1,24	0,00	0,00	0,00	74	4,38	0,00	-0,19	0,39	-1,35	0,00	0,00
74	4,38	0,00	0,18	-0,38	1,35	0,00	0,00	0,00	75	4,92	0,00	-0,18	0,38	-1,46	0,00	0,00
75	4,92	0,00	0,17	-0,38	1,46	0,00	0,00	0,00	76	5,45	0,00	-0,17	0,38	-1,56	0,00	0,00
76	5,45	0,00	0,16	-0,38	1,56	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	-0,16	0,38	-1,66	0,00	0,00
77	6,41	0,00	0,02	-0,38	1,67	0,00	0,00	0,00	78	6,85	0,00	-0,02	0,38	-1,69	0,00	0,00
78	6,85	0,00	0,01	-0,37	1,69	0,00	0,00	0,00	79	7,28	0,00	-0,01	0,37	-1,70	0,00	0,00
79	7,28	0,00	0,01	-0,37	1,70	0,00	0,00	0,00	80	7,72	0,00	-0,01	0,37	-1,70	0,00	0,00
80	7,72	0,00	0,00	-0,36	1,70	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	0,00	0,36	-1,70	0,00	0,00
81	0,66	0,00	-0,34	0,32	-0,23	0,00	0,00	0,00	82	1,33	0,00	0,34	-0,32	0,46	0,00	0,00
82	1,33	0,00	-0,34	0,32	-0,46	0,00	0,00	0,00	83	1,99	0,00	0,34	-0,32	0,68	0,00	0,00
83	1,99	0,00	-0,33	0,32	-0,68	0,00	0,00	0,00	84	2,66	0,00	0,33	-0,32	0,91	0,00	0,00
84	2,66	0,00	-0,33	0,31	-0,91	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	0,33	-0,31	1,13	0,00	0,00
85	3,85	0,00	-0,19	0,39	-1,24	0,00	0,00	0,00	128	4,38	0,00	0,19	-0,39	1,35	0,00	0,00
128	4,38	0,00	-0,18	0,38	-1,35	0,00	0,00	0,00	130	4,92	0,00	0,18	-0,38	1,46	0,00	0,00
130	4,92	0,00	-0,17	0,38	-1,46	0,00	0,00	0,00	131	5,45	0,00	0,17	-0,38	1,56	0,00	0,00
131	5,45	0,00	-0,16	0,38	-1,56	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,16	-0,38	1,66	0,00	0,00
132	6,41	0,00	-0,02	0,38	-1,67	0,00	0,00	0,00	133	6,85	0,00	0,02	-0,38	1,69	0,00	0,00
133	6,85	0,00	-0,01	0,37	-1,69	0,00	0,00	0,00	134	7,28	0,00	0,01	-0,37	1,70	0,00	0,00
134	7,28	0,00	-0,01	0,37	-1,70	0,00	0,00	0,00	135	7,72	0,00	0,01	-0,37	1,70	0,00	0,00
135	7,72	0,00	0,00	0,36	-1,70	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	0,00	-0,36	1,70	0,00	0,00
136	0,66	0,00	0,34	-0,29	0,23	0,00	0,00	0,00	137	1,33	0,00	-0,34	0,29	-0,46	0,00	0,00
137	1,33	0,00	0,34	-0,29	0,46	0,00	0,00	0,00	139	1,99	0,00	-0,34	0,29	-0,69	0,00	0,00
139	1,99	0,00	0,34	-0,29	0,69	0,00	0,00	0,00	140	2,66	0,00	-0,34	0,29	-0,91	0,00	0,00
140	2,66	0,00	0,33	-0,28	0,91	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	-0,33	0,28	-1,14	0,00	0,00
141	3,85	0,00	0,18	-0,36	1,25	0,00	0,00	0,00	142	4,38	0,00	-0,18	0,36	-1,36	0,00	0,00
142	4,38	0,00	0,18	-0,35	1,36	0,00	0,00	0,00	143	4,92	0,00	-0,18	0,35	-1,46	0,00	0,00
143	4,92	0,00	0,17	-0,35	1,46	0,00	0,00	0,00	144	5,45	0,00	-0,17	0,35	-1,57	0,00	0,00
144	5,45	0,00	0,16	-0,35	1,57	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	-0,16	0,35	-1,66	0,00	0,00
146	6,41	0,00	0,02	-0,35	1,68	0,00	0,00	0,00	147	6,85	0,00	-0,02	0,35	-1,69	0,00	0,00
147	6,85	0,00	0,01	-0,35	1,69	0,00	0,00	0,00	148	7,28	0,00	-0,01	0,35	-1,70	0,00	0,00
148	7,28	0,00	0,01	-0,34	1,70	0,00	0,00	0,00	153	7,72	0,00	-0,01	0,34	-1,70	0,00	0,00
153	7,72	0,00	0,00	-0,33	1,70	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	0,33	-1,70	0,00	0,00
155	0,66	0,00	-0,34	0,29	-0,23	0,00	0,00	0,00	156	1,33	0,00	0,34	-0,29	0,46	0,00	0,00
156	1,33	0,00	-0,34	0,29	-0,46	0,00	0,00	0,00	157	1,99	0,00	0,34	-0,29	0,69	0,00	0,00
157	1,99	0,00	-0,34	0,29	-0,69	0,00	0,00	0,00	158	2,66	0,00	0,34	-0,29	0,91	0,00	0,00
158	2,66	0,00	-0,33	0,28	-0,91	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,33				

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
170	1,99	0,00	0,00	-0,40	0,36	-0,82	0,00	0,00	171	2,66	0,00	0,40	-0,36	1,09	0,00	0,00
171	2,66	0,00	0,00	-0,40	0,36	-1,09	0,00	0,00	36	3,32	0,00	0,40	-0,36	1,36	0,00	0,00
172	3,85	0,00	0,00	-0,22	0,44	-1,48	0,00	0,00	173	4,38	0,00	0,22	-0,44	1,61	0,00	0,00
173	4,38	0,00	0,00	-0,21	0,44	-1,61	0,00	0,00	174	4,92	0,00	0,21	-0,44	1,74	0,00	0,00
174	4,92	0,00	0,00	-0,20	0,44	-1,74	0,00	0,00	175	5,45	0,00	0,20	-0,44	1,86	0,00	0,00
175	5,45	0,00	0,00	-0,19	0,43	-1,86	0,00	0,00	37	5,98	0,00	0,19	-0,43	1,97	0,00	0,00
176	6,41	0,00	0,00	-0,03	0,44	-1,99	0,00	0,00	177	6,85	0,00	0,03	-0,44	2,00	0,00	0,00
177	6,85	0,00	0,00	-0,02	0,43	-2,00	0,00	0,00	178	7,28	0,00	0,02	-0,43	2,01	0,00	0,00
178	7,28	0,00	0,00	-0,01	0,42	-2,01	0,00	0,00	179	7,72	0,00	0,01	-0,42	2,02	0,00	0,00
179	7,72	0,00	0,00	0,00	0,41	-2,02	0,00	0,00	38	8,15	0,00	0,00	-0,41	2,02	0,00	0,00
180	0,66	0,00	0,00	0,41	-0,36	0,28	0,00	0,00	181	1,33	0,00	-0,41	0,36	-0,55	0,00	0,00
181	1,33	0,00	0,00	0,41	-0,36	0,55	0,00	0,00	182	1,99	0,00	-0,41	0,36	-0,82	0,00	0,00
182	1,99	0,00	0,00	0,40	-0,36	0,82	0,00	0,00	183	2,66	0,00	-0,40	0,36	-1,09	0,00	0,00
183	2,66	0,00	0,00	0,40	-0,36	1,09	0,00	0,00	45	3,32	0,00	-0,40	0,36	-1,36	0,00	0,00
184	3,85	0,00	0,00	0,22	-0,44	1,48	0,00	0,00	185	4,38	0,00	-0,22	0,44	-1,61	0,00	0,00
185	4,38	0,00	0,00	0,21	-0,44	1,61	0,00	0,00	186	4,92	0,00	-0,21	0,44	-1,74	0,00	0,00
186	4,92	0,00	0,00	0,20	-0,44	1,74	0,00	0,00	187	5,45	0,00	-0,20	0,44	-1,86	0,00	0,00
187	5,45	0,00	0,00	0,19	-0,43	1,86	0,00	0,00	46	5,98	0,00	-0,19	0,43	-1,97	0,00	0,00
188	6,41	0,00	0,00	0,03	-0,44	1,99	0,00	0,00	189	6,85	0,00	-0,03	0,44	-2,00	0,00	0,00
189	6,85	0,00	0,00	0,02	-0,43	2,00	0,00	0,00	190	7,28	0,00	-0,02	0,43	-2,01	0,00	0,00
190	7,28	0,00	0,00	0,01	-0,42	2,01	0,00	0,00	191	7,72	0,00	-0,01	0,42	-2,02	0,00	0,00
191	7,72	0,00	0,00	0,00	-0,41	2,02	0,00	0,00	47	8,15	0,00	0,00	0,41	-2,02	0,00	0,00
192	0,66	0,00	0,00	0,35	-0,29	0,23	0,00	0,00	193	1,33	0,00	-0,35	0,29	-0,47	0,00	0,00
193	1,33	0,00	0,00	0,34	-0,29	0,47	0,00	0,00	194	1,99	0,00	-0,34	0,29	-0,70	0,00	0,00
194	1,99	0,00	0,00	0,34	-0,29	0,70	0,00	0,00	195	2,66	0,00	-0,34	0,29	-0,92	0,00	0,00
195	2,66	0,00	0,00	0,33	-0,29	0,92	0,00	0,00	87	3,32	0,00	-0,33	0,29	-1,15	0,00	0,00
196	3,85	0,00	0,00	0,19	-0,36	1,26	0,00	0,00	197	4,38	0,00	-0,19	0,36	-1,37	0,00	0,00
197	4,38	0,00	0,00	0,18	-0,36	1,37	0,00	0,00	198	4,92	0,00	-0,18	0,36	-1,48	0,00	0,00
198	4,92	0,00	0,00	0,17	-0,35	1,48	0,00	0,00	199	5,45	0,00	-0,17	0,35	-1,58	0,00	0,00
199	5,45	0,00	0,00	0,16	-0,35	1,58	0,00	0,00	88	5,98	0,00	-0,16	0,35	-1,68	0,00	0,00
200	6,41	0,00	0,00	0,02	-0,36	1,70	0,00	0,00	201	6,85	0,00	-0,02	0,36	-1,71	0,00	0,00
201	6,85	0,00	0,00	0,01	-0,35	1,71	0,00	0,00	202	7,28	0,00	-0,01	0,35	-1,72	0,00	0,00
202	7,28	0,00	0,00	0,01	-0,34	1,72	0,00	0,00	203	7,72	0,00	-0,01	0,34	-1,72	0,00	0,00
203	7,72	0,00	0,00	0,00	-0,33	1,72	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	0,33	-1,72	0,00	0,00
204	0,66	0,00	0,00	-0,35	0,29	-0,23	0,00	0,00	205	1,33	0,00	0,35	-0,29	0,47	0,00	0,00
205	1,33	0,00	0,00	-0,34	0,29	-0,47	0,00	0,00	206	1,99	0,00	0,34	-0,29	0,70	0,00	0,00
206	1,99	0,00	0,00	-0,34	0,29	-0,70	0,00	0,00	207	2,66	0,00	0,34	-0,29	0,92	0,00	0,00
207	2,66	0,00	0,00	-0,33	0,29	-0,92	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,33	-0,29	1,15	0,00	0,00
208	3,85	0,00	0,00	-0,19	0,36	-1,26	0,00	0,00	209	4,38	0,00	0,19	-0,36	1,37	0,00	0,00
209	4,38	0,00	0,00	-0,18	0,36	-1,37	0,00	0,00	210	4,92	0,00	0,18	-0,36	1,48	0,00	0,00
210	4,92	0,00	0,00	-0,17	0,35	-1,48	0,00	0,00	211	5,45	0,00	0,17	-0,35	1,58	0,00	0,00
211	5,45	0,00	0,00	-0,16	0,35	-1,58	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,16	-0,35	1,68	0,00	0,00
212	6,41	0,00	0,00	-0,02	0,36	-1,70	0,00	0,00	213	6,85	0,00	0,02	-0,36	1,71	0,00	0,00
213	6,85	0,00	0,00	-0,01	0,35	-1,71	0,00	0,00	214	7,28	0,00	0,01	-0,35	1,72	0,00	0,00
214	7,28	0,00	0,00	-0,01	0,34	-1,72	0,00	0,00	215	7,72	0,00	0,01	-0,34	1,72	0,00	0,00
215	7,72	0,00	0,00	0,00	0,33	-1,72	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	-0,33	1,72	0,00	0,00
216	0,66	0,00	0,00	0,34	-0,32	0,23	0,00	0,00	217	1,33	0,00	-0,34	0,32	-0,46	0,00	0,00
217	1,33	0,00	0,00	0,34	-0,32	0,46	0,00	0,00	218	1,99	0,00	-0,34	0,32	-0,69	0,00	0,00
218	1,99	0,00	0,00	0,34	-0,32	0,69	0,00	0,00	219	2,66	0,00	-0,34	0,32	-0,92	0,00	0,00
219	2,66	0,00	0,00	0,33	-0,32	0,92	0,00	0,00	104	3,32	0,00	-0,33	0,32	-1,14	0,00	0,00
220	3,85	0,00	0,00	0,19	-0,39	1,26	0,00	0,00	221	4,38	0,00	-0,19	0,39	-1,37	0,00	0,00
221	4,38	0,00	0,00	0,18	-0,39	1,37	0,00	0,00	222	4,92	0,00	-0,18	0,39	-1,48	0,00	0,00
222	4,92	0,00	0,00	0,17	-0,38	1,48	0,00	0,00	223	5,45	0,00	-0,17	0,38	-1,58	0,00	0,00
223	5,45	0,00	0,00	0,16	-0,38	1,58	0,00	0,00	105	5,98	0,00	-0,16	0,38	-1,68	0,00	0,00
224	6,41	0,00	0,00	0,02	-0,39	1,69	0,00	0,00	225	6,85	0,00	-0,02	0,39	-1,71	0,00	0,00
225	6,85	0,00	0,00	0,01	-0,38	1,71	0,00	0,00	226	7,28	0,00	-0,01	0,38	-1,71	0,00	0,00
226	7,28	0,00	0,00	0,01	-0,37	1,71	0,00	0,00	227	7,72	0,00	-0,01	0,37	-1,72	0,00	0,00
227	7,72	0,00	0,00	0,00	-0,36	1,72	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	0,36	-1,72	0,00	0,00
228	0,66	0,00	0,00	-0,34	0,32	-0,23	0,00	0,00	229	1,33	0,00	0,34	-0,32	0,46	0,00	0,00
229	1,33	0,00	0,00	-0,34	0,32	-0,46	0,00	0,00	230	1,99	0,00	0,34	-0,32	0,69	0,00	0,00
230	1,99	0,00	0,00	-0,34	0,32	-0,69	0,00	0,00	231	2,66	0,00	0,34	-0,32	0,92	0,00	0,00
231	2,66	0,00	0,00	-0,33	0,32	-0,92	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,33	-0,32	1,14	0,00	0,00
232	3,85	0,00	0,00	-0,19	0,39	-1,26	0,00	0,00	233	4,38	0,00	0,19	-0,39	1,37	0,00	0,00
233	4,38	0,00	0,00	-0,18	0,39	-1,37	0,00	0,00	234	4,92	0,00	0,18	-0,39	1,48	0,00	0,00
234	4,92	0,00	0,00	-0,17	0,38	-1,48	0,00	0,00	235	5,45	0,00	0,17	-0,38	1,58	0,00	0,00
235	5,45	0,00	0,00	-0,16	0,38	-1,58	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,16	-0,38	1,68	0,00	0,00
236	6,41	0,00	0,00	-0,02	0,39	-1,69	0,00	0,00	237	6,85	0,00	0,02	-0,39	1,71	0,00	0,00
237	6,85	0,00	0,00	-0,01	0,38	-1,71	0,00	0,00	238	7,28	0,00	0,01	-0,38	1,71	0,00	0,00
238	7,28	0,00	0,00	-0,01	0,37	-1,71	0,00	0,00	239	7,72	0,00	0,01	-0,37	1,72	0,00	0,00
239	7,72	0,00	0,00	0,00	0,36	-1,72	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	-0,36	1,72	0,00	0,00
240	0,66	0,00	0,00	0,55	-0,49	0,37	0,00	0,00	241	1,33	0,00	-0,55	0,49	-0,74	0,00	0,00
241	1,33	0,00	0,00	0,55	-0,48	0,74	0,00	0,00	242	1,99	0,00	-0,55	0,48	-1,11	0,00	0,00
242	1,99	0,00	0,00	0,54	-0,48	1,11	0,00	0,00	243	2,66	0,00	-0,54	0,48	-1,47	0,00	0,00
243	2,66	0,00	0,00	0,53	-0,48	1,47	0,00	0,00	53	3,32	0,00	-0,53	0,48	-1,83	0,00	0,00
244	3,85	0,00	0,00	0,29	-0,60	2,00	0,00	0,00	245	4,38	0,00	-0,29	0,60	-2,17	0,00	0,00
245	4,38	0,00	0,00	0,28	-0,59	2,17	0,00	0,00	246	4,92	0,00	-0,28	0,59	-2,34	0,00	0,00
246	4,92	0,00	0,00	0,27	-0,59	2,34	0,00	0,00	247</							

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
257	4,38	0,00	0,00	-0,28	0,59	-2,17	0,00	0,00	258	4,92	0,00	0,28	-0,59	2,34	0,00	0,00
258	4,92	0,00	0,00	-0,27	0,59	-2,34	0,00	0,00	259	5,45	0,00	0,27	-0,59	2,51	0,00	0,00
259	5,45	0,00	0,00	-0,26	0,58	-2,51	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,26	-0,58	2,66	0,00	0,00
260	6,41	0,00	0,00	-0,03	0,59	-2,68	0,00	0,00	261	6,85	0,00	0,03	-0,59	2,70	0,00	0,00
261	6,85	0,00	0,00	-0,02	0,58	-2,70	0,00	0,00	262	7,28	0,00	0,02	-0,58	2,72	0,00	0,00
262	7,28	0,00	0,00	-0,01	0,57	-2,72	0,00	0,00	263	7,72	0,00	0,01	-0,57	2,72	0,00	0,00
263	7,72	0,00	0,00	0,00	0,55	-2,72	0,00	0,00	64	8,15	0,00	0,00	-0,55	2,72	0,00	0,00
264	0,66	0,00	0,00	-0,41	0,36	-0,28	0,00	0,00	265	1,33	0,00	0,41	-0,36	0,55	0,00	0,00
265	1,33	0,00	0,00	-0,41	0,36	-0,55	0,00	0,00	266	1,99	0,00	0,41	-0,36	0,82	0,00	0,00
266	1,99	0,00	0,00	-0,40	0,36	-0,82	0,00	0,00	267	2,66	0,00	0,40	-0,36	1,09	0,00	0,00
267	2,66	0,00	0,00	-0,40	0,36	-1,09	0,00	0,00	121	3,32	0,00	0,40	-0,36	1,36	0,00	0,00
268	3,85	0,00	0,00	-0,22	0,44	-1,48	0,00	0,00	269	4,38	0,00	0,22	-0,44	1,61	0,00	0,00
269	4,38	0,00	0,00	-0,21	0,44	-1,61	0,00	0,00	270	4,92	0,00	0,21	-0,44	1,74	0,00	0,00
270	4,92	0,00	0,00	-0,20	0,44	-1,74	0,00	0,00	271	5,45	0,00	0,20	-0,44	1,86	0,00	0,00
271	5,45	0,00	0,00	-0,19	0,43	-1,86	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,19	-0,43	1,97	0,00	0,00
272	6,41	0,00	0,00	-0,03	0,44	-1,99	0,00	0,00	273	6,85	0,00	0,03	-0,44	2,00	0,00	0,00
273	6,85	0,00	0,00	-0,02	0,43	-2,00	0,00	0,00	274	7,28	0,00	0,02	-0,43	2,01	0,00	0,00
274	7,28	0,00	0,00	-0,01	0,42	-2,01	0,00	0,00	275	7,72	0,00	0,01	-0,42	2,02	0,00	0,00
275	7,72	0,00	0,00	0,00	0,41	-2,02	0,00	0,00	123	8,15	0,00	0,00	-0,41	2,02	0,00	0,00
276	0,66	0,00	0,00	0,41	-0,36	0,28	0,00	0,00	277	1,33	0,00	-0,41	0,36	-0,55	0,00	0,00
277	1,33	0,00	0,00	0,41	-0,36	0,55	0,00	0,00	278	1,99	0,00	-0,41	0,36	-0,82	0,00	0,00
278	1,99	0,00	0,00	0,40	-0,36	0,82	0,00	0,00	279	2,66	0,00	-0,40	0,36	-1,09	0,00	0,00
279	2,66	0,00	0,00	0,40	-0,36	1,09	0,00	0,00	145	3,32	0,00	-0,40	0,36	-1,36	0,00	0,00
280	3,85	0,00	0,00	0,22	-0,44	1,48	0,00	0,00	281	4,38	0,00	-0,22	0,44	-1,61	0,00	0,00
281	4,38	0,00	0,00	0,21	-0,44	1,61	0,00	0,00	282	4,92	0,00	-0,21	0,44	-1,74	0,00	0,00
282	4,92	0,00	0,00	0,20	-0,44	1,74	0,00	0,00	283	5,45	0,00	-0,20	0,44	-1,86	0,00	0,00
283	5,45	0,00	0,00	0,19	-0,43	1,86	0,00	0,00	149	5,98	0,00	-0,19	0,43	-1,97	0,00	0,00
284	6,41	0,00	0,00	0,03	-0,44	1,99	0,00	0,00	285	6,85	0,00	-0,03	0,44	-2,00	0,00	0,00
285	6,85	0,00	0,00	0,02	-0,43	2,00	0,00	0,00	286	7,28	0,00	-0,02	0,43	-2,01	0,00	0,00
286	7,28	0,00	0,00	0,01	-0,42	2,01	0,00	0,00	287	7,72	0,00	-0,01	0,42	-2,02	0,00	0,00
287	7,72	0,00	0,00	0,00	-0,41	2,02	0,00	0,00	150	8,15	0,00	0,00	0,41	-2,02	0,00	0,00

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
1	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,87	0,00	0,00	0,00	69	0,66	0,00	0,19	-0,85	0,12	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,03	0,73	-0,64	0,00	0,00	73	3,85	0,00	-0,02	-0,71	0,63	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	0,15	0,59	-0,64	0,00	0,00	77	6,41	0,00	-0,13	-0,57	0,56	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	0,18	0,45	-0,31	0,00	0,00	5	8,96	0,00	-0,13	-0,42	0,07	0,00	0,00
5	8,96	0,00	0,00	0,13	0,42	-0,07	0,00	0,00	6	9,74	0,00	-0,09	-0,39	-0,09	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	0,15	0,35	0,09	0,00	0,00	7	9,95	0,00	-0,12	-0,34	-0,17	0,00	0,00
7	9,95	0,00	0,00	0,13	0,34	0,17	0,00	0,00	8	10,73	0,00	-0,04	-0,31	-0,37	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	0,09	0,29	0,37	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,02	-0,27	-0,48	0,00	0,00
17	0,00	0,00	0,00	-0,18	0,87	0,00	0,00	0,00	81	0,66	0,00	0,19	-0,85	0,12	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	0,03	0,73	-0,64	0,00	0,00	85	3,85	0,00	-0,02	-0,71	0,63	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	0,15	0,59	-0,64	0,00	0,00	132	6,41	0,00	-0,13	-0,57	0,56	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	0,18	0,45	-0,31	0,00	0,00	13	8,96	0,00	-0,13	-0,42	0,07	0,00	0,00
13	8,96	0,00	0,00	0,13	0,42	-0,07	0,00	0,00	12	9,74	0,00	-0,09	-0,39	-0,09	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	0,15	0,35	0,09	0,00	0,00	11	9,95	0,00	-0,12	-0,34	-0,17	0,00	0,00
11	9,95	0,00	0,00	0,13	0,34	0,17	0,00	0,00	10	10,73	0,00	-0,04	-0,31	-0,37	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	0,09	0,29	0,37	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,02	-0,27	-0,48	0,00	0,00
18	0,00	0,00	0,00	-0,19	0,98	0,00	0,00	0,00	136	0,66	0,00	0,20	-0,95	0,13	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,03	0,79	-0,67	0,00	0,00	141	3,85	0,00	-0,02	-0,77	0,66	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	0,15	0,65	-0,67	0,00	0,00	146	6,41	0,00	-0,14	-0,63	0,58	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,18	0,52	-0,32	0,00	0,00	22	8,96	0,00	-0,13	-0,49	0,07	0,00	0,00
22	8,96	0,00	0,00	0,14	0,49	-0,07	0,00	0,00	23	9,74	0,00	-0,09	-0,46	-0,10	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	0,15	0,43	0,10	0,00	0,00	24	9,95	0,00	-0,13	-0,42	-0,18	0,00	0,00
24	9,95	0,00	0,00	0,13	0,42	0,18	0,00	0,00	25	10,73	0,00	-0,05	-0,39	-0,39	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	0,09	0,37	0,39	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,02	-0,36	-0,50	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	-0,19	0,98	0,00	0,00	0,00	155	0,66	0,00	0,20	-0,95	0,13	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,03	0,79	-0,67	0,00	0,00	159	3,85	0,00	-0,02	-0,77	0,66	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	0,15	0,65	-0,67	0,00	0,00	164	6,41	0,00	-0,14	-0,63	0,58	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	0,18	0,52	-0,32	0,00	0,00	31	8,96	0,00	-0,13	-0,49	0,07	0,00	0,00
31	8,96	0,00	0,00	0,14	0,49	-0,07	0,00	0,00	32	9,74	0,00	-0,09	-0,46	-0,10	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	0,15	0,43	0,10	0,00	0,00	33	9,95	0,00	-0,13	-0,42	-0,18	0,00	0,00
33	9,95	0,00	0,00	0,13	0,42	0,18	0,00	0,00	34	10,73	0,00	-0,05	-0,39	-0,39	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	0,09	0,37	0,39	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,02	-0,36	-0,50	0,00	0,00
35	0,00	0,00	0,00	-0,20	1,01	0,00	0,00	0,00	168	0,66	0,00	0,20	-0,98	0,14	0,00	0,00
36	3,32	0,00	0,00	0,03	0,81	-0,70	0,00	0,00	172	3,85	0,00	-0,02	-0,79	0,69	0,00	0,00
37	5,98	0,00	0,00	0,16	0,66	-0,70	0,00	0,00	176	6,41	0,00	-0,14	-0,64	0,61	0,00	0,00
38	8,15	0,00	0,00	0,19	0,52	-0,33	0,00	0,00	39	8,96	0,00	-0,14	-0,49	0,08	0,00	0,00
39	8,96	0,00	0,00	0,14	0,49	-0,08	0,00	0,00	40	9,74	0,00	-0,10	-0,46	-0,10	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,00	0,15	0,42	0,10	0,00	0,00	41	9,95	0,00	-0,13	-0,41	-0,19	0,00	0,00
41	9,95	0,00	0,00	0,13	0,41	0,19	0,00	0,00	42	10,73	0,00	-0,05	-0,38	-0,41	0,00	0,00
42	10,73	0,00	0,00	0,09	0,35	0,41	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,02	-0,34	-0,53	0,00	0,00
44	0,00	0,00	0,00	-0,20	1,01	0,00	0,00	0,00	180	0,66	0,00	0,20	-0,98	0,14	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,00	0,03	0,81	-0,70	0,00	0,00	184	3,85	0,00	-0,02	-0,79	0,69	0,00	0,00
46	5,98	0,00	0,00	0,16	0,66	-0,70	0,00	0,00	188	6,41	0,00	-0,14	-0,64	0,61	0,00	0,00
47	8,15	0,00	0,00	0,19	0,52	-0,33	0,00	0,00	48							

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
42	10,73	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
43	11,06	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,05	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,32	0,00	0,05	0,01	0,00	0,00	0,00
46	5,98	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
47	8,15	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	8,15	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
49	9,74	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
51	10,73	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	-0,19	0,98	0,00	0,00	0,00	0,00	192	0,66	0,00	0,20	-0,95	0,13	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,03	0,79	-0,67	0,00	0,00	0,00	196	3,85	0,00	-0,02	-0,77	0,66	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,15	0,65	-0,67	0,00	0,00	0,00	200	6,41	0,00	-0,14	-0,63	0,58	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,18	0,52	-0,32	0,00	0,00	0,00	90	8,96	0,00	-0,13	-0,49	0,07	0,00	0,00
90	8,96	0,00	0,14	0,49	-0,07	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	-0,09	-0,46	-0,10	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,15	0,43	0,10	0,00	0,00	0,00	92	9,95	0,00	-0,13	-0,42	-0,18	0,00	0,00
92	9,95	0,00	0,13	0,42	0,18	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	-0,05	-0,39	-0,39	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,09	0,37	0,39	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,02	-0,36	-0,50	0,00	0,00
95	0,00	0,00	-0,19	0,98	0,00	0,00	0,00	0,00	204	0,66	0,00	0,20	-0,95	0,13	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,03	0,79	-0,67	0,00	0,00	0,00	208	3,85	0,00	-0,02	-0,77	0,66	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,15	0,65	-0,67	0,00	0,00	0,00	212	6,41	0,00	-0,14	-0,63	0,58	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,18	0,52	-0,32	0,00	0,00	0,00	99	8,96	0,00	-0,13	-0,49	0,07	0,00	0,00
99	8,96	0,00	0,14	0,49	-0,07	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	-0,09	-0,46	-0,10	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,15	0,43	0,10	0,00	0,00	0,00	101	9,95	0,00	-0,13	-0,42	-0,18	0,00	0,00
101	9,95	0,00	0,13	0,42	0,18	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	-0,05	-0,39	-0,39	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,09	0,37	0,39	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,02	-0,36	-0,50	0,00	0,00
103	0,00	0,00	-0,18	0,87	0,00	0,00	0,00	0,00	216	0,66	0,00	0,19	-0,85	0,12	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,03	0,73	-0,64	0,00	0,00	0,00	220	3,85	0,00	-0,02	-0,71	0,63	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,15	0,59	-0,64	0,00	0,00	0,00	224	6,41	0,00	-0,13	-0,57	0,56	0,00	0,00
106	8,15	0,00	0,18	0,45	-0,31	0,00	0,00	0,00	107	8,96	0,00	-0,13	-0,42	0,07	0,00	0,00
107	8,96	0,00	0,13	0,42	-0,07	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	-0,09	-0,39	-0,09	0,00	0,00
108	9,74	0,00	0,15	0,35	0,09	0,00	0,00	0,00	109	9,95	0,00	-0,12	-0,34	-0,17	0,00	0,00
109	9,95	0,00	0,13	0,34	0,17	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	-0,04	-0,31	-0,37	0,00	0,00
110	10,73	0,00	0,09	0,29	0,37	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,02	-0,27	-0,48	0,00	0,00
112	0,00	0,00	-0,18	0,87	0,00	0,00	0,00	0,00	228	0,66	0,00	0,19	-0,85	0,12	0,00	0,00
113	3,32	0,00	0,03	0,73	-0,64	0,00	0,00	0,00	232	3,85	0,00	-0,02	-0,71	0,63	0,00	0,00
114	5,98	0,00	0,15	0,59	-0,64	0,00	0,00	0,00	236	6,41	0,00	-0,13	-0,57	0,56	0,00	0,00
115	8,15	0,00	0,18	0,45	-0,31	0,00	0,00	0,00	116	8,96	0,00	-0,13	-0,42	0,07	0,00	0,00
116	8,96	0,00	0,13	0,42	-0,07	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	-0,09	-0,39	-0,09	0,00	0,00
117	9,74	0,00	0,15	0,35	0,09	0,00	0,00	0,00	118	9,95	0,00	-0,12	-0,34	-0,17	0,00	0,00
118	9,95	0,00	0,13	0,34	0,17	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	-0,04	-0,31	-0,37	0,00	0,00
119	10,73	0,00	0,09	0,29	0,37	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,02	-0,27	-0,48	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,05	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,05	0,02	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
9	11,06	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,05	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,05	0,02	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,05	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	36	3,32	0,00	0,05	0,01	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	37	5,98	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	8,15	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
26	11,06	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,05	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,32	0,00	0,05	0,01	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	8,15	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,05	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,05	0,02	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
94	11,06	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,05	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,05	0,02	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	10	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)
3	5,98	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	6	9,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	8	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
114	5,98	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
117	9,74	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
113	3,32	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
115	8,15	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
119	10,73	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
110	10,73	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
108	9,74	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	0,00	0,00	-0,20	1,01	0,00	0,00	0,00	0,00	240	0,66	0,00	0,20	-0,98	0,14	0,00	0,00
53	3,32	0,00	0,03	0,81	-0,70	0,00	0,00	0,00	244	3,85	0,00	-0,02	-0,79	0,69	0,00	0,00
54	5,98	0,00	0,16	0,66	-0,70	0,00	0,00	0,00	248	6,41	0,00	-0,14	-0,64	0,61	0,00	0,00
55	8,15	0,00	0,19	0,52	-0,33	0,00	0,00	0,00	56	8,96	0,00	-0,14	-0,49	0,08	0,00	0,00
56	8,96	0,00	0,14	0,49	-0,08	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	-0,10	-0,46	-0,10	0,00	0,00
57	9,74	0,00	0,15	0,42	0,10	0,00	0,00	0,00	58	9,95	0,00	-0,13	-0,41	-0,19	0,00	0,00
58	9,95	0,00	0,13	0,41	0,19	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	-0,05	-0,38	-0,41	0,00	0,00
59	10,73	0,00	0,09	0,35	0,41	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,02	-0,34	-0,53	0,00	0,00
61	0,00	0,00	-0,20	1,01	0,00	0,00	0,00	0,00	252	0,66	0,00	0,20	-0,98	0,14	0,00	0,00
62	3,32	0,00	0,03	0,81	-0,70	0,00	0,00	0,00	256	3,85	0,00	-0,02	-0,79	0,69	0,00	0,00
63	5,98	0,00	0,16	0,66	-0,70	0,00	0,00	0,00	260	6,41	0,00	-0,14	-0,64	0,61	0,00	0,00
64	8,15	0,00	0,19	0,52	-0,33	0,00	0,00	0,00	65	8,96	0,00	-0,14	-0,49	0,08	0,00	0,00
65	8,96	0,00	0,14	0,49	-0,08	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	-0,10	-0,46	-0,10	0,00	0,00
66	9,74	0,00	0,15	0,42	0,10	0,00	0,00	0,00	67	9,95	0,00	-0,13	-0,41	-0,19	0,00	0,00
67	9,95	0,00	0,13	0,41	0,19	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	-0,05	-0,38	-0,41	0,00	0,00
68	10,73	0,00	0,09	0,35	0,41	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,02	-0,34	-0,53	0,00	0,00
53	3,32	0,00	0,05	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	121	3,32	0,00	0,05	0,01	0,00	0,00	0,00
54	5,98	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
55	8,15	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	8,15	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
57	9,74	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
59	10,73	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
60	11,06	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
62	3,32	0,00	0,05	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,32	0,00	0,05	0,01	0,00	0,00	0,00
63	5,98	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
64	8,15	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	150	8,15	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
66	9,74	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
68	10,73	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00
120	0,00	0,00	-0,20	1,01	0,00	0,00	0,00	0,00	264	0,66	0,00	0,20	-0,98	0,14	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,03	0,81	-0,70	0,00	0,00	0,00	268	3,85	0,00	-0,02	-0,79	0,69	0,00	0,00
122	5,98	0,00	0,16	0,66	-0,70	0,00	0,00	0,00	272	6,41	0,00	-0,14	-0,64	0,61	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,19	0,52	-0,33	0,00	0,00	0,00	124	8,96	0,00	-0,14	-0,49	0,08	0,00	0,00
124	8,96	0,00	0,14	0,49	-0,08	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	-0,10	-0,46	-0,10	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,15	0,42	0,10	0,00	0,00	0,00	126	9,95	0,00	-0,13	-0,41	-0,19	0,00	0,00
126	9,95	0,00	0,13	0,41	0,19	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	-0,05	-0,38	-0,41	0,00	0,00
127	10,73	0,00	0,09	0,35	0,41	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,02	-0,34	-0,53	0,00	0,00
138	0,00	0,00	-0,20	1,01	0,00	0,00	0,00	0,00	276	0,66	0,00	0,20	-0,98	0,14	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,03	0,81	-0,70	0,00	0,00	0,00	280	3,85	0,00	-0,02	-0,79	0,69	0,00	0,00
149	5,98	0,00	0,16	0,66	-0,70	0,00	0,00	0,00	284	6,41	0,00	-0,14	-0,64	0,61	0,00	0,00
150	8,15	0,00	0,19	0,52	-0,33	0,00	0,00	0,00	151	8,96	0,00	-0,14	-0,49	0,08	0,00	0,00
151	8,96	0,00	0,14	0,49	-0,08	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	-0,10	-0,46	-0,10	0,00	0,00
152	9,74	0,00	0,15	0,42	0,10	0,00	0,00	0,00	154	9,95	0,00	-0,13	-0,41	-0,19	0,00	0,00
154	9,95	0,00	0,13	0,41	0,19	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	-0,05	-0,38	-0,41	0,00	0,00
160	10,73	0,00	0,09	0,35	0,41	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,02	-0,34	-0,53	0,00	0,00
122	5,98	0,00	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,02	0,01	0,00	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,02</													

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
69	0,66	0,00	-0,19	0,85	-0,12	0,00	0,00	0,00	70	1,33	0,00	0,19	-0,83	0,25	0,00	0,00
70	1,33	0,00	-0,19	0,83	-0,25	0,00	0,00	0,00	71	1,99	0,00	0,19	-0,80	0,38	0,00	0,00
71	1,99	0,00	-0,19	0,80	-0,38	0,00	0,00	0,00	72	2,66	0,00	0,20	-0,78	0,51	0,00	0,00
72	2,66	0,00	-0,20	0,78	-0,51	0,00	0,00	0,00	2	3,32	0,00	0,20	-0,75	0,64	0,00	0,00
73	3,85	0,00	0,02	0,71	-0,63	0,00	0,00	0,00	74	4,38	0,00	-0,01	-0,69	0,63	0,00	0,00
74	4,38	0,00	0,01	0,69	-0,63	0,00	0,00	0,00	75	4,92	0,00	0,00	-0,67	0,62	0,00	0,00
75	4,92	0,00	0,00	0,67	-0,62	0,00	0,00	0,00	76	5,45	0,00	0,01	-0,65	0,63	0,00	0,00
76	5,45	0,00	-0,01	0,65	-0,63	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	0,02	-0,63	0,64	0,00	0,00
77	6,41	0,00	0,13	0,57	-0,56	0,00	0,00	0,00	78	6,85	0,00	-0,12	-0,55	0,48	0,00	0,00
78	6,85	0,00	0,12	0,55	-0,48	0,00	0,00	0,00	79	7,28	0,00	-0,10	-0,54	0,41	0,00	0,00
79	7,28	0,00	0,10	0,54	-0,41	0,00	0,00	0,00	80	7,72	0,00	-0,09	-0,52	0,35	0,00	0,00
80	7,72	0,00	0,09	0,52	-0,35	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	-0,07	-0,51	0,31	0,00	0,00
81	0,66	0,00	-0,19	0,85	-0,12	0,00	0,00	0,00	82	1,33	0,00	0,19	-0,83	0,25	0,00	0,00
82	1,33	0,00	-0,19	0,83	-0,25	0,00	0,00	0,00	83	1,99	0,00	0,19	-0,80	0,38	0,00	0,00
83	1,99	0,00	-0,19	0,80	-0,38	0,00	0,00	0,00	84	2,66	0,00	0,20	-0,78	0,51	0,00	0,00
84	2,66	0,00	-0,20	0,78	-0,51	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	0,20	-0,75	0,64	0,00	0,00
85	3,85	0,00	0,02	0,71	-0,63	0,00	0,00	0,00	128	4,38	0,00	-0,01	-0,69	0,63	0,00	0,00
128	4,38	0,00	0,01	0,69	-0,63	0,00	0,00	0,00	130	4,92	0,00	0,00	-0,67	0,62	0,00	0,00
130	4,92	0,00	0,00	0,67	-0,62	0,00	0,00	0,00	131	5,45	0,00	0,01	-0,65	0,63	0,00	0,00
131	5,45	0,00	-0,01	0,65	-0,63	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,02	-0,63	0,64	0,00	0,00
132	6,41	0,00	0,13	0,57	-0,56	0,00	0,00	0,00	133	6,85	0,00	-0,12	-0,55	0,48	0,00	0,00
133	6,85	0,00	0,12	0,55	-0,48	0,00	0,00	0,00	134	7,28	0,00	-0,10	-0,54	0,41	0,00	0,00
134	7,28	0,00	0,10	0,54	-0,41	0,00	0,00	0,00	135	7,72	0,00	-0,09	-0,52	0,35	0,00	0,00
135	7,72	0,00	0,09	0,52	-0,35	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	-0,07	-0,51	0,31	0,00	0,00
136	0,66	0,00	-0,20	0,95	-0,13	0,00	0,00	0,00	137	1,33	0,00	0,20	-0,93	0,26	0,00	0,00
137	1,33	0,00	-0,20	0,93	-0,26	0,00	0,00	0,00	139	1,99	0,00	0,20	-0,91	0,40	0,00	0,00
139	1,99	0,00	-0,20	0,91	-0,40	0,00	0,00	0,00	140	2,66	0,00	0,21	-0,88	0,53	0,00	0,00
140	2,66	0,00	-0,21	0,88	-0,53	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,21	-0,86	0,67	0,00	0,00
141	3,85	0,00	0,02	0,77	-0,66	0,00	0,00	0,00	142	4,38	0,00	-0,01	-0,75	0,65	0,00	0,00
142	4,38	0,00	0,01	0,75	-0,65	0,00	0,00	0,00	143	4,92	0,00	0,00	-0,73	0,65	0,00	0,00
143	4,92	0,00	0,00	0,73	-0,65	0,00	0,00	0,00	144	5,45	0,00	0,01	-0,71	0,66	0,00	0,00
144	5,45	0,00	-0,01	0,71	-0,66	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,02	-0,69	0,67	0,00	0,00
146	6,41	0,00	0,14	0,63	-0,58	0,00	0,00	0,00	147	6,85	0,00	-0,12	-0,61	0,50	0,00	0,00
147	6,85	0,00	0,12	0,61	-0,50	0,00	0,00	0,00	148	7,28	0,00	-0,11	-0,60	0,43	0,00	0,00
148	7,28	0,00	0,11	0,60	-0,43	0,00	0,00	0,00	153	7,72	0,00	-0,09	-0,58	0,37	0,00	0,00
153	7,72	0,00	0,09	0,58	-0,37	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	-0,08	-0,57	0,32	0,00	0,00
155	0,66	0,00	-0,20	0,95	-0,13	0,00	0,00	0,00	156	1,33	0,00	0,20	-0,93	0,26	0,00	0,00
156	1,33	0,00	-0,20	0,93	-0,26	0,00	0,00	0,00	157	1,99	0,00	0,20	-0,91	0,40	0,00	0,00
157	1,99	0,00	-0,20	0,91	-0,40	0,00	0,00	0,00	158	2,66	0,00	0,21	-0,88	0,53	0,00	0,00
158	2,66	0,00	-0,21	0,88	-0,53	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,21	-0,86	0,67	0,00	0,00
159	3,85	0,00	0,02	0,77	-0,66	0,00	0,00	0,00	161	4,38	0,00	-0,01	-0,75	0,65	0,00	0,00
161	4,38	0,00	0,01	0,75	-0,65	0,00	0,00	0,00	162	4,92	0,00	0,00	-0,73	0,65	0,00	0,00
162	4,92	0,00	0,00	0,73	-0,65	0,00	0,00	0,00	163	5,45	0,00	0,01	-0,71	0,66	0,00	0,00
163	5,45	0,00	-0,01	0,71	-0,66	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,02	-0,69	0,67	0,00	0,00
164	6,41	0,00	0,14	0,63	-0,58	0,00	0,00	0,00	165	6,85	0,00	-0,12	-0,61	0,50	0,00	0,00
165	6,85	0,00	0,12	0,61	-0,50	0,00	0,00	0,00	166	7,28	0,00	-0,11	-0,60	0,43	0,00	0,00
166	7,28	0,00	0,11	0,60	-0,43	0,00	0,00	0,00	167	7,72	0,00	-0,09	-0,58	0,37	0,00	0,00
167	7,72	0,00	0,09	0,58	-0,37	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	-0,08	-0,57	0,32	0,00	0,00
168	0,66	0,00	-0,20	0,98	-0,14	0,00	0,00	0,00	169	1,33	0,00	0,21	-0,96	0,27	0,00	0,00
169	1,33	0,00	-0,21	0,96	-0,27	0,00	0,00	0,00	170	1,99	0,00	0,21	-0,93	0,41	0,00	0,00
170	1,99	0,00	-0,21	0,93	-0,41	0,00	0,00	0,00	171	2,66	0,00	0,21	-0,91	0,56	0,00	0,00
171	2,66	0,00	-0,21	0,91	-0,56	0,00	0,00	0,00	36	3,32	0,00	0,22	-0,89	0,70	0,00	0,00
172	3,85	0,00	0,02	0,79	-0,69	0,00	0,00	0,00	173	4,38	0,00	-0,01	-0,77	0,68	0,00	0,00
173	4,38	0,00	0,01	0,77	-0,68	0,00	0,00	0,00	174	4,92	0,00	0,00	-0,75	0,68	0,00	0,00
174	4,92	0,00	0,00	0,75	-0,68	0,00	0,00	0,00	175	5,45	0,00	0,01	-0,74	0,69	0,00	0,00
175	5,45	0,00	-0,01	0,74	-0,69	0,00	0,00	0,00	37	5,98	0,00	0,02	-0,72	0,70	0,00	0,00
176	6,41	0,00	0,14	0,64	-0,61	0,00	0,00	0,00	177	6,85	0,00	-0,13	-0,63	0,53	0,00	0,00
177	6,85	0,00	0,13	0,63	-0,53	0,00	0,00	0,00	178	7,28	0,00	-0,11	-0,61	0,45	0,00	0,00
178	7,28	0,00	0,11	0,61	-0,45	0,00	0,00	0,00	179	7,72	0,00	-0,10	-0,60	0,39	0,00	0,00
179	7,72	0,00	0,10	0,60	-0,39	0,00	0,00	0,00	38	8,15	0,00	-0,08	-0,58	0,33	0,00	0,00
180	0,66	0,00	-0,20	0,98	-0,14	0,00	0,00	0,00	181	1,33	0,00	0,21	-0,96	0,27	0,00	0,00
181	1,33	0,00	-0,21	0,96	-0,27	0,00	0,00	0,00	182	1,99	0,00	0,21	-0,93	0,41	0,00	0,00
182	1,99	0,00	-0,21	0,93	-0,41	0,00	0,00	0,00	183	2,66	0,00	0,21	-0,91	0,56	0,00	0,00
183	2,66	0,00	-0,21	0,91	-0,56	0,00	0,00	0,00	45	3,32	0,00	0,22	-0,89	0,70	0,00	0,00
184	3,85	0,00	0,02	0,79	-0,69	0,00	0,00	0,00	185	4,38	0,00	-0,01	-0,77	0,68	0,00	0,00
185	4,38	0,00	0,01	0,77	-0,68	0,00	0,00	0,00	186	4,92	0,00	0,00	-0,75	0,68	0,00	0,00
186	4,92	0,00	0,00	0,75	-0,68	0,00	0,00	0,00	187	5,45	0,00	0,01	-0,74	0,69	0,00	0,00
187	5,45	0,00	-0,01	0,74	-0,69	0,00	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,02	-0,72	0,70	0,00	0,00
188	6,41	0,00	0,14	0,64	-0,61	0,00	0,00	0,00	189	6,85	0,00	-0,13	-0,63	0,53	0,00	0,00
189	6,85	0,00	0,13	0,63	-0,53	0,00	0,00	0,00	190	7,28	0,00	-0,11	-0,61	0,45	0,00	0,00
190	7,28	0,00	0,11	0,61	-0,45	0,00	0,00	0,00	191	7,72	0,00	-0,10	-0,60	0,39	0,00	0,00
191	7,72	0,00	0,10	0,60	-0,39	0,00	0,00	0,00	47	8,15	0,00	-0,08	-0,58	0,33	0,00	0,00
192	0,66	0,00	-0,20	0,95	-0,13	0,00	0,00	0,00	193	1,33	0,00	0,20	-0,93	0,26	0,00	0,00
193	1,33	0,00	-0,20	0,93	-0,26	0,00	0,00	0,00	194	1,99	0,00	0,20	-0,91	0,40	0,00	0,00
194	1,99	0,00	-0,20	0,91	-0,40	0,00	0,00	0,00	195	2,66	0,00	0,21	-0,88	0,53	0,00	0,00
195	2,66	0,00	-0,21	0,88	-0,53	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	0,21	-0,86	0,67	0,00	0,00
196	3,85	0,00	0,02	0,77	-0,66	0,00	0,00	0,00	197	4,38	0,00	-0,01	-0,75	0,65		

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
207	2,66	0,00	0,00	-0,21	0,88	-0,53	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,21	-0,86	0,67	0,00	0,00
208	3,85	0,00	0,00	0,02	0,77	-0,66	0,00	0,00	209	4,38	0,00	-0,01	-0,75	0,65	0,00	0,00
209	4,38	0,00	0,00	0,01	0,75	-0,65	0,00	0,00	210	4,92	0,00	0,00	-0,73	0,65	0,00	0,00
210	4,92	0,00	0,00	0,00	0,73	-0,65	0,00	0,00	211	5,45	0,00	0,01	-0,71	0,66	0,00	0,00
211	5,45	0,00	0,00	-0,01	0,71	-0,66	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,02	-0,69	0,67	0,00	0,00
212	6,41	0,00	0,00	0,14	0,63	-0,58	0,00	0,00	213	6,85	0,00	-0,12	-0,61	0,50	0,00	0,00
213	6,85	0,00	0,00	0,12	0,61	-0,50	0,00	0,00	214	7,28	0,00	-0,11	-0,60	0,43	0,00	0,00
214	7,28	0,00	0,00	0,11	0,60	-0,43	0,00	0,00	215	7,72	0,00	-0,09	-0,58	0,37	0,00	0,00
215	7,72	0,00	0,00	0,09	0,58	-0,37	0,00	0,00	98	8,15	0,00	-0,08	-0,57	0,32	0,00	0,00
216	0,66	0,00	0,00	-0,19	0,85	-0,12	0,00	0,00	217	1,33	0,00	0,19	-0,83	0,25	0,00	0,00
217	1,33	0,00	0,00	-0,19	0,83	-0,25	0,00	0,00	218	1,99	0,00	0,19	-0,80	0,38	0,00	0,00
218	1,99	0,00	0,00	-0,19	0,80	-0,38	0,00	0,00	219	2,66	0,00	0,20	-0,78	0,51	0,00	0,00
219	2,66	0,00	0,00	-0,20	0,78	-0,51	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,20	-0,75	0,64	0,00	0,00
220	3,85	0,00	0,00	0,02	0,71	-0,63	0,00	0,00	221	4,38	0,00	-0,01	-0,69	0,63	0,00	0,00
221	4,38	0,00	0,00	0,01	0,69	-0,63	0,00	0,00	222	4,92	0,00	0,00	-0,67	0,62	0,00	0,00
222	4,92	0,00	0,00	0,00	0,67	-0,62	0,00	0,00	223	5,45	0,00	0,01	-0,65	0,63	0,00	0,00
223	5,45	0,00	0,00	-0,01	0,65	-0,63	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,02	-0,63	0,64	0,00	0,00
224	6,41	0,00	0,00	0,13	0,57	-0,56	0,00	0,00	225	6,85	0,00	-0,12	-0,55	0,48	0,00	0,00
225	6,85	0,00	0,00	0,12	0,55	-0,48	0,00	0,00	226	7,28	0,00	-0,10	-0,54	0,41	0,00	0,00
226	7,28	0,00	0,00	0,10	0,54	-0,41	0,00	0,00	227	7,72	0,00	-0,09	-0,52	0,35	0,00	0,00
227	7,72	0,00	0,00	0,09	0,52	-0,35	0,00	0,00	106	8,15	0,00	-0,07	-0,51	0,31	0,00	0,00
228	0,66	0,00	0,00	-0,19	0,85	-0,12	0,00	0,00	229	1,33	0,00	0,19	-0,83	0,25	0,00	0,00
229	1,33	0,00	0,00	-0,19	0,83	-0,25	0,00	0,00	230	1,99	0,00	0,19	-0,80	0,38	0,00	0,00
230	1,99	0,00	0,00	-0,19	0,80	-0,38	0,00	0,00	231	2,66	0,00	0,20	-0,78	0,51	0,00	0,00
231	2,66	0,00	0,00	-0,20	0,78	-0,51	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,20	-0,75	0,64	0,00	0,00
232	3,85	0,00	0,00	0,02	0,71	-0,63	0,00	0,00	233	4,38	0,00	-0,01	-0,69	0,63	0,00	0,00
233	4,38	0,00	0,00	0,01	0,69	-0,63	0,00	0,00	234	4,92	0,00	0,00	-0,67	0,62	0,00	0,00
234	4,92	0,00	0,00	0,00	0,67	-0,62	0,00	0,00	235	5,45	0,00	0,01	-0,65	0,63	0,00	0,00
235	5,45	0,00	0,00	-0,01	0,65	-0,63	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,02	-0,63	0,64	0,00	0,00
236	6,41	0,00	0,00	0,13	0,57	-0,56	0,00	0,00	237	6,85	0,00	-0,12	-0,55	0,48	0,00	0,00
237	6,85	0,00	0,00	0,12	0,55	-0,48	0,00	0,00	238	7,28	0,00	-0,10	-0,54	0,41	0,00	0,00
238	7,28	0,00	0,00	0,10	0,54	-0,41	0,00	0,00	239	7,72	0,00	-0,09	-0,52	0,35	0,00	0,00
239	7,72	0,00	0,00	0,09	0,52	-0,35	0,00	0,00	115	8,15	0,00	-0,07	-0,51	0,31	0,00	0,00
240	0,66	0,00	0,00	-0,20	0,98	-0,14	0,00	0,00	241	1,33	0,00	0,21	-0,96	0,27	0,00	0,00
241	1,33	0,00	0,00	-0,21	0,96	-0,27	0,00	0,00	242	1,99	0,00	0,21	-0,93	0,41	0,00	0,00
242	1,99	0,00	0,00	-0,21	0,93	-0,41	0,00	0,00	243	2,66	0,00	0,21	-0,91	0,56	0,00	0,00
243	2,66	0,00	0,00	-0,21	0,91	-0,56	0,00	0,00	53	3,32	0,00	0,22	-0,89	0,70	0,00	0,00
244	3,85	0,00	0,00	0,02	0,79	-0,69	0,00	0,00	245	4,38	0,00	-0,01	-0,77	0,68	0,00	0,00
245	4,38	0,00	0,00	0,01	0,77	-0,68	0,00	0,00	246	4,92	0,00	0,00	-0,75	0,68	0,00	0,00
246	4,92	0,00	0,00	0,00	0,75	-0,68	0,00	0,00	247	5,45	0,00	0,01	-0,74	0,69	0,00	0,00
247	5,45	0,00	0,00	-0,01	0,74	-0,69	0,00	0,00	54	5,98	0,00	0,02	-0,72	0,70	0,00	0,00
248	6,41	0,00	0,00	0,14	0,64	-0,61	0,00	0,00	249	6,85	0,00	-0,13	-0,63	0,53	0,00	0,00
249	6,85	0,00	0,00	0,13	0,63	-0,53	0,00	0,00	250	7,28	0,00	-0,11	-0,61	0,45	0,00	0,00
250	7,28	0,00	0,00	0,11	0,61	-0,45	0,00	0,00	251	7,72	0,00	-0,10	-0,60	0,39	0,00	0,00
251	7,72	0,00	0,00	0,10	0,60	-0,39	0,00	0,00	55	8,15	0,00	-0,08	-0,58	0,33	0,00	0,00
252	0,66	0,00	0,00	-0,20	0,98	-0,14	0,00	0,00	253	1,33	0,00	0,21	-0,96	0,27	0,00	0,00
253	1,33	0,00	0,00	-0,21	0,96	-0,27	0,00	0,00	254	1,99	0,00	0,21	-0,93	0,41	0,00	0,00
254	1,99	0,00	0,00	-0,21	0,93	-0,41	0,00	0,00	255	2,66	0,00	0,21	-0,91	0,56	0,00	0,00
255	2,66	0,00	0,00	-0,21	0,91	-0,56	0,00	0,00	62	3,32	0,00	0,22	-0,89	0,70	0,00	0,00
256	3,85	0,00	0,00	0,02	0,79	-0,69	0,00	0,00	257	4,38	0,00	-0,01	-0,77	0,68	0,00	0,00
257	4,38	0,00	0,00	0,01	0,77	-0,68	0,00	0,00	258	4,92	0,00	0,00	-0,75	0,68	0,00	0,00
258	4,92	0,00	0,00	0,00	0,75	-0,68	0,00	0,00	259	5,45	0,00	0,01	-0,74	0,69	0,00	0,00
259	5,45	0,00	0,00	-0,01	0,74	-0,69	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,02	-0,72	0,70	0,00	0,00
260	6,41	0,00	0,00	0,14	0,64	-0,61	0,00	0,00	261	6,85	0,00	-0,13	-0,63	0,53	0,00	0,00
261	6,85	0,00	0,00	0,13	0,63	-0,53	0,00	0,00	262	7,28	0,00	-0,11	-0,61	0,45	0,00	0,00
262	7,28	0,00	0,00	0,11	0,61	-0,45	0,00	0,00	263	7,72	0,00	-0,10	-0,60	0,39	0,00	0,00
263	7,72	0,00	0,00	0,10	0,60	-0,39	0,00	0,00	64	8,15	0,00	-0,08	-0,58	0,33	0,00	0,00
264	0,66	0,00	0,00	-0,20	0,98	-0,14	0,00	0,00	265	1,33	0,00	0,21	-0,96	0,27	0,00	0,00
265	1,33	0,00	0,00	-0,21	0,96	-0,27	0,00	0,00	266	1,99	0,00	0,21	-0,93	0,41	0,00	0,00
266	1,99	0,00	0,00	-0,21	0,93	-0,41	0,00	0,00	267	2,66	0,00	0,21	-0,91	0,56	0,00	0,00
267	2,66	0,00	0,00	-0,21	0,91	-0,56	0,00	0,00	121	3,32	0,00	0,22	-0,89	0,70	0,00	0,00
268	3,85	0,00	0,00	0,02	0,79	-0,69	0,00	0,00	269	4,38	0,00	-0,01	-0,77	0,68	0,00	0,00
269	4,38	0,00	0,00	0,01	0,77	-0,68	0,00	0,00	270	4,92	0,00	0,00	-0,75	0,68	0,00	0,00
270	4,92	0,00	0,00	0,00	0,75	-0,68	0,00	0,00	271	5,45	0,00	0,01	-0,74	0,69	0,00	0,00
271	5,45	0,00	0,00	-0,01	0,74	-0,69	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,02	-0,72	0,70	0,00	0,00
272	6,41	0,00	0,00	0,14	0,64	-0,61	0,00	0,00	273	6,85	0,00	-0,13	-0,63	0,53	0,00	0,00
273	6,85	0,00	0,00	0,13	0,63	-0,53	0,00	0,00	274	7,28	0,00	-0,11	-0,61	0,45	0,00	0,00
274	7,28	0,00	0,00	0,11	0,61	-0,45	0,00	0,00	275	7,72	0,00	-0,10	-0,60	0,39	0,00	0,00
275	7,72	0,00	0,00	0,10	0,60	-0,39	0,00	0,00	123	8,15	0,00	-0,08	-0,58	0,33	0,00	0,00
276	0,66	0,00	0,00	-0,20	0,98	-0,14	0,00	0,00	277	1,33	0,00	0,21	-0,96	0,27	0,00	0,00
277	1,33	0,00	0,00	-0,21	0,96	-0,27	0,00	0,00	278	1,99	0,00	0,21	-0,93	0,41	0,00	0,00
278	1,99	0,00	0,00	-0,21	0,93	-0,41	0,00	0,00	279	2,66	0,00	0,21	-0,91	0,56	0,00	0,00
279	2,66	0,00	0,00	-0,21	0,91	-0,56	0,00	0,00	145	3,32	0,00	0,22	-0,89	0,70	0,00	0,00
280	3,85	0,00	0,00	0,02	0,79	-0,69	0,00	0,00	281	4,38	0,00	-0,01	-0,77	0,68	0,00	0,00
281	4,38	0,00	0,00	0,01	0,77	-0,68	0,00	0,00	282	4,92	0,00	0,00	-0,75	0,68	0,00	0,00
282	4,92	0,00	0,00	0,00	0,75	-0,68	0,00	0,00	283	5,45	0,00	0,01	-0,74	0,69	0,00	0,00
283	5,45	0,00	0,00	-0,01	0,74	-0,69	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,02	-0,72	0,70		

CARATT. PERMANENTI: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
3	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	77	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	5	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
5	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	6	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	7	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
7	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	8	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
17	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,66	0,00	0,02	-0,06	0,01	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	0,00	85	3,85	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	132	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	13	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
13	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	12	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	11	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
11	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	10	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
18	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	136	0,66	0,00	0,02	-0,06	0,01	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	0,00	141	3,85	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	146	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	22	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
22	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	24	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
24	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
27	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	155	0,66	0,00	0,02	-0,06	0,01	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	0,00	159	3,85	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	164	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	31	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
31	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	33	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
33	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
35	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	168	0,66	0,00	0,02	-0,06	0,01	0,00	0,00
36	3,32	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	0,00	172	3,85	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
37	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	176	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
38	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	39	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
39	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	41	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
41	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
42	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
44	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	180	0,66	0,00	0,02	-0,06	0,01	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	0,00	184	3,85	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
46	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	188	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
47	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	48	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
48	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
49	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	50	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
50	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
51	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	192	0,66	0,00	0,02	-0,06	0,01	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	0,00	196	3,85	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	200	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	90	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
90	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	92	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
92	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
95	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	204	0,66	0,00	0,02	-0,06	0,01	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	0,00	208	3,85	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	212	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	99	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
99	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	101	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
101	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
103	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	216	0,66	0,00	0,02	-0,06	0,01	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	0,00	220	3,85	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	224	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
106	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	107	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
107	8,96	0,00	0,01													

CARATT. PERMANENTI: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)
56	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
57	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	58	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
58	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
59	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
61	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	252	0,66	0,00	0,02	-0,06	0,01	0,00	0,00
62	3,32	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	0,00	256	3,85	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
63	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	260	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
64	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	65	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
65	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
66	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	67	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
67	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
68	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
120	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	264	0,66	0,00	0,02	-0,06	0,01	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	0,00	268	3,85	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
122	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	272	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	124	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
124	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	126	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
126	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
127	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
138	0,00	0,00	-0,02	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	276	0,66	0,00	0,02	-0,06	0,01	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,00	0,07	-0,06	0,00	0,00	0,00	280	3,85	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
149	5,98	0,00	0,01	0,05	-0,06	0,00	0,00	0,00	284	6,41	0,00	-0,01	-0,05	0,05	0,00	0,00
150	8,15	0,00	0,02	0,04	-0,03	0,00	0,00	0,00	151	8,96	0,00	-0,01	-0,04	0,01	0,00	0,00
151	8,96	0,00	0,01	0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	-0,01	-0,04	-0,01	0,00	0,00
152	9,74	0,00	0,01	0,03	0,01	0,00	0,00	0,00	154	9,95	0,00	-0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00
154	9,95	0,00	0,01	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	0,00	-0,03	-0,03	0,00	0,00
160	10,73	0,00	0,01	0,03	0,03	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,00	-0,03	-0,04	0,00	0,00
122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
69	0,66	0,00	-0,02	0,06	-0,01	0,00	0,00	0,00	70	1,33	0,00	0,02	-0,06	0,02	0,00	0,00
70	1,33	0,00	-0,02	0,06	-0,02	0,00	0,00	0,00	71	1,99	0,00	0,02	-0,06	0,04	0,00	0,00
71	1,99	0,00	-0,02	0,06	-0,04	0,00	0,00	0,00	72	2,66	0,00	0,02	-0,06	0,05	0,00	0,00
72	2,66	0,00	-0,02	0,06	-0,05	0,00	0,00	0,00	2	3,32	0,00	0,02	-0,06	0,06	0,00	0,00
73	3,85	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	0,00	74	4,38	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
74	4,38	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	0,00	75	4,92	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
75	4,92	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	0,00	76	5,45	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
76	5,45	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	0,00	-0,05	0,06	0,00	0,00
77	6,41	0,00	0,01	0,05	-0,05	0,00	0,00	0,00	78	6,85	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
78	6,85	0,00	0,01	0,05	-0,04	0,00	0,00	0,00	79	7,28	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
79	7,28	0,00	0,01	0,05	-0,04	0,00	0,00	0,00	80	7,72	0,00	-0,01	-0,05	0,03	0,00	0,00
80	7,72	0,00	0,01	0,05	-0,03	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	-0,01	-0,04	0,03	0,00	0,00
81	0,66	0,00	-0,02	0,06	-0,01	0,00	0,00	0,00	82	1,33	0,00	0,02	-0,06	0,02	0,00	0,00
82	1,33	0,00	-0,02	0,06	-0,02	0,00	0,00	0,00	83	1,99	0,00	0,02	-0,06	0,04	0,00	0,00
83	1,99	0,00	-0,02	0,06	-0,04	0,00	0,00	0,00	84	2,66	0,00	0,02	-0,06	0,05	0,00	0,00
84	2,66	0,00	-0,02	0,06	-0,05	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	0,02	-0,06	0,06	0,00	0,00
85	3,85	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	0,00	128	4,38	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
128	4,38	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	0,00	130	4,92	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
130	4,92	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	0,00	131	5,45	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
131	5,45	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,00	-0,05	0,06	0,00	0,00
132	6,41	0,00	0,01	0,05	-0,05	0,00	0,00	0,00	133	6,85	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
133	6,85	0,00	0,01	0,05	-0,04	0,00	0,00	0,00	134	7,28	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
134	7,28	0,00	0,01	0,05	-0,04	0,00	0,00	0,00	135	7,72	0,00	-0,01	-0,05	0,03	0,00	0,00
135	7,72	0,00	0,01	0,05	-0,03	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	-0,01	-0,04	0,03	0,00	0,00
136	0,66	0,00	-0,02	0,06	-0,01	0,00	0,00	0,00	137	1,33	0,00	0,02	-0,06	0,02	0,00	0,00
137	1,33	0,00	-0,02	0,06	-0,02	0,00	0,00	0,00	139	1,99	0,00	0,02	-0,06	0,04	0,00	0,00
139	1,99	0,00	-0,02	0,06	-0,04	0,00	0,00	0,00	140	2,66	0,00	0,02	-0,06	0,05	0,00	0,00
140	2,66	0,00	-0,02	0,06												

CARATT. PERMANENTI: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
244	3,85	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	245	4,38	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
245	4,38	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	246	4,92	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
246	4,92	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	247	5,45	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
247	5,45	0,00	0,00	0,00	0,06	-0,06	0,00	0,00	54	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
248	6,41	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,05	0,00	0,00	249	6,85	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
249	6,85	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,04	0,00	0,00	250	7,28	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
250	7,28	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,04	0,00	0,00	251	7,72	0,00	-0,01	-0,05	0,03	0,00	0,00
251	7,72	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,03	0,00	0,00	55	8,15	0,00	-0,01	-0,04	0,03	0,00	0,00
252	0,66	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,01	0,00	0,00	253	1,33	0,00	0,02	-0,06	0,02	0,00	0,00
253	1,33	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,02	0,00	0,00	254	1,99	0,00	0,02	-0,06	0,04	0,00	0,00
254	1,99	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,04	0,00	0,00	255	2,66	0,00	0,02	-0,06	0,05	0,00	0,00
255	2,66	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,05	0,00	0,00	62	3,32	0,00	0,02	-0,06	0,06	0,00	0,00
256	3,85	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	257	4,38	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
257	4,38	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	258	4,92	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
258	4,92	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	259	5,45	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
259	5,45	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
260	6,41	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,05	0,00	0,00	261	6,85	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
261	6,85	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,04	0,00	0,00	262	7,28	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
262	7,28	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,04	0,00	0,00	263	7,72	0,00	-0,01	-0,05	0,03	0,00	0,00
263	7,72	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,03	0,00	0,00	64	8,15	0,00	-0,01	-0,04	0,03	0,00	0,00
264	0,66	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,01	0,00	0,00	265	1,33	0,00	0,02	-0,06	0,02	0,00	0,00
265	1,33	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,02	0,00	0,00	266	1,99	0,00	0,02	-0,06	0,04	0,00	0,00
266	1,99	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,04	0,00	0,00	267	2,66	0,00	0,02	-0,06	0,05	0,00	0,00
267	2,66	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,05	0,00	0,00	121	3,32	0,00	0,02	-0,06	0,06	0,00	0,00
268	3,85	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	269	4,38	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
269	4,38	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	270	4,92	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
270	4,92	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	271	5,45	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
271	5,45	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
272	6,41	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,05	0,00	0,00	273	6,85	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
273	6,85	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,04	0,00	0,00	274	7,28	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
274	7,28	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,04	0,00	0,00	275	7,72	0,00	-0,01	-0,05	0,03	0,00	0,00
275	7,72	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,03	0,00	0,00	123	8,15	0,00	-0,01	-0,04	0,03	0,00	0,00
276	0,66	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,01	0,00	0,00	277	1,33	0,00	0,02	-0,06	0,02	0,00	0,00
277	1,33	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,02	0,00	0,00	278	1,99	0,00	0,02	-0,06	0,04	0,00	0,00
278	1,99	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,04	0,00	0,00	279	2,66	0,00	0,02	-0,06	0,05	0,00	0,00
279	2,66	0,00	-0,02	0,06	0,06	-0,05	0,00	0,00	145	3,32	0,00	0,02	-0,06	0,06	0,00	0,00
280	3,85	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	281	4,38	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
281	4,38	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	282	4,92	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
282	4,92	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	283	5,45	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
283	5,45	0,00	0,00	0,06	0,06	-0,06	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,06	0,00	0,00
284	6,41	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,05	0,00	0,00	285	6,85	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
285	6,85	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,04	0,00	0,00	286	7,28	0,00	-0,01	-0,05	0,04	0,00	0,00
286	7,28	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,04	0,00	0,00	287	7,72	0,00	-0,01	-0,05	0,03	0,00	0,00
287	7,72	0,00	0,01	0,05	0,05	-0,03	0,00	0,00	150	8,15	0,00	-0,01	-0,04	0,03	0,00	0,00

CARATT. NEVE SENZA VENTO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
1	0,00	0,00	-3,14	8,91	8,91	0,00	0,00	0,00	69	0,66	0,00	3,14	-8,91	2,10	0,00	0,00
2	3,32	0,00	-0,13	9,45	9,45	-10,52	0,00	0,00	73	3,85	0,00	0,13	-9,45	10,60	0,00	0,00
3	5,98	0,00	2,67	9,07	9,07	-10,91	0,00	0,00	77	6,41	0,00	-2,38	-8,77	9,39	0,00	0,00
4	8,15	0,00	3,04	7,04	7,04	-5,05	0,00	0,00	5	8,96	0,00	-2,13	-6,47	1,09	0,00	0,00
5	8,96	0,00	2,17	6,46	6,46	-1,09	0,00	0,00	6	9,74	0,00	-1,29	-5,92	-1,49	0,00	0,00
6	9,74	0,00	2,52	5,51	5,51	1,49	0,00	0,00	7	9,95	0,00	-2,10	-5,37	-2,97	0,00	0,00
7	9,95	0,00	2,13	5,36	5,36	2,97	0,00	0,00	8	10,73	0,00	-0,56	-4,81	-6,17	0,00	0,00
8	10,73	0,00	1,61	4,57	4,57	6,17	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,48	-4,34	-7,88	0,00	0,00
17	0,00	0,00	-3,14	8,91	8,91	0,00	0,00	0,00	81	0,66	0,00	3,14	-8,91	2,10	0,00	0,00
16	3,32	0,00	-0,13	9,45	9,45	-10,52	0,00	0,00	85	3,85	0,00	0,13	-9,45	10,60	0,00	0,00
15	5,98	0,00	2,67	9,07	9,07	-10,91	0,00	0,00	132	6,41	0,00	-2,38	-8,77	9,39	0,00	0,00
14	8,15	0,00	3,04	7,04	7,04	-5,05	0,00	0,00	13	8,96	0,00	-2,13	-6,47	1,09	0,00	0,00
13	8,96	0,00	2,17	6,46	6,46	-1,09	0,00	0,00	12	9,74	0,00	-1,29	-5,92	-1,49	0,00	0,00
12	9,74	0,00	2,52	5,51	5,51	1,49	0,00	0,00	11	9,95	0,00	-2,10	-5,37	-2,97	0,00	0,00
11	9,95	0,00	2,13	5,36	5,36	2,97	0,00	0,00	10	10,73	0,00	-0,56	-4,81	-6,17	0,00	0,00
10	10,73	0,00	1,61	4,57	4,57	6,17	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,48	-4,34	-7,88	0,00	0,00
18	0,00	0,00	-3,14	8,90	8,90	0,00	0,00	0,00	136	0,66	0,00	3,14	-8,90	2,10	0,00	0,00
19	3,32	0,00	-0,13	9,45	9,45	-10,52	0,00	0,00	141	3,85	0,00	0,13	-9,45	10,60	0,00	0,00
20	5,98	0,00	2,67	9,07	9,07	-10,91	0,00	0,00	146	6,41	0,00	-2,38	-8,77	9,39	0,00	0,00
21	8,15	0,00	3,04	7,04	7,04	-5,05	0,00	0,00	22	8,96	0,00	-2,13	-6,47	1,09	0,00	0,00
22	8,96	0,00	2,17	6,46	6,46	-1,09	0,00	0,00	23	9,74	0,00	-1,29	-5,92	-1,49	0,00	0,00
23	9,74	0,00	2,52	5,51	5,51	1,49	0,00	0,00	24	9,95	0,00	-2,11	-5,37	-2,97	0,00	0,00
24	9,95	0,00	2,13	5,36	5,36	2,97	0,00	0,00	25	10,73	0,00	-0,56	-4,81	-6,17	0,00	0,00
25	10,73	0,00	1,61	4,57	4,57	6,17	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,48	-4,34	-7,88	0,00	0,00
27	0,00	0,00	-3,14	8,90	8,90	0,00	0,00	0,00	155	0,66	0,00	3,14	-8,90	2,10	0,00	0,00
28	3,32	0,00	-0,13	9,45	9,45	-10,52	0,00	0,00	159	3,85	0,00	0,13	-9,45	10,60	0,00	0,00
29	5,98	0,00	2,67	9,07	9,07	-10,91	0,00	0,00	164	6,41	0,00	-2,38	-8,77	9,39	0,00	0,00
30	8,15	0,00	3,04	7,04	7,04	-5,05	0,00	0,00	31	8,96	0,00	-2,13	-6,47	1,09	0,00	0,00
31	8,96	0,00	2,17	6,46	6,46	-1,09	0,00	0,00	32	9,74	0,00	-1,29	-5,92	-1,49	0,00	0,00
32	9,74	0,00	2,52	5,51	5,51	1,49	0,00	0,00	33	9,95	0,00	-2,11	-5,37	-2,97	0,00	0,00
33	9,95	0,00	2,13	5,36	5,36	2,97										

CARATT. NEVE SENZA VENTO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
42	10,73	0,00	1,61	4,59	6,17	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,48	-4,36	-7,88	0,00	0,00
44	0,00	0,00	-3,14	8,95	0,00	0,00	0,00	0,00	180	0,66	0,00	3,14	-8,95	2,10	0,00	0,00
45	3,32	0,00	-0,13	9,48	-10,52	0,00	0,00	0,00	184	3,85	0,00	0,13	-9,48	10,60	0,00	0,00
46	5,98	0,00	2,67	9,10	-10,91	0,00	0,00	0,00	188	6,41	0,00	-2,38	-8,79	9,39	0,00	0,00
47	8,15	0,00	3,04	7,06	-5,05	0,00	0,00	0,00	48	8,96	0,00	-2,13	-6,49	1,09	0,00	0,00
48	8,96	0,00	2,17	6,48	-1,09	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	-1,29	-5,94	-1,49	0,00	0,00
49	9,74	0,00	2,52	5,53	1,49	0,00	0,00	0,00	50	9,95	0,00	-2,11	-5,38	-2,97	0,00	0,00
50	9,95	0,00	2,13	5,37	2,97	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	-0,56	-4,83	-6,17	0,00	0,00
51	10,73	0,00	1,61	4,59	6,17	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,48	-4,36	-7,88	0,00	0,00
36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	-3,14	8,90	0,00	0,00	0,00	0,00	192	0,66	0,00	3,14	-8,90	2,10	0,00	0,00
87	3,32	0,00	-0,13	9,45	-10,52	0,00	0,00	0,00	196	3,85	0,00	0,13	-9,45	10,60	0,00	0,00
88	5,98	0,00	2,67	9,07	-10,91	0,00	0,00	0,00	200	6,41	0,00	-2,38	-8,77	9,39	0,00	0,00
89	8,15	0,00	3,04	7,04	-5,05	0,00	0,00	0,00	90	8,96	0,00	-2,13	-6,47	1,09	0,00	0,00
90	8,96	0,00	2,17	6,46	-1,09	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	-1,29	-5,92	-1,49	0,00	0,00
91	9,74	0,00	2,52	5,51	1,49	0,00	0,00	0,00	92	9,95	0,00	-2,11	-5,37	-2,97	0,00	0,00
92	9,95	0,00	2,13	5,36	2,97	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	-0,56	-4,81	-6,17	0,00	0,00
93	10,73	0,00	1,61	4,57	6,17	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,48	-4,34	-7,88	0,00	0,00
95	0,00	0,00	-3,14	8,90	0,00	0,00	0,00	0,00	204	0,66	0,00	3,14	-8,90	2,10	0,00	0,00
96	3,32	0,00	-0,13	9,45	-10,52	0,00	0,00	0,00	208	3,85	0,00	0,13	-9,45	10,60	0,00	0,00
97	5,98	0,00	2,67	9,07	-10,91	0,00	0,00	0,00	212	6,41	0,00	-2,38	-8,77	9,39	0,00	0,00
98	8,15	0,00	3,04	7,04	-5,05	0,00	0,00	0,00	99	8,96	0,00	-2,13	-6,47	1,09	0,00	0,00
99	8,96	0,00	2,17	6,46	-1,09	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	-1,29	-5,92	-1,49	0,00	0,00
100	9,74	0,00	2,52	5,51	1,49	0,00	0,00	0,00	101	9,95	0,00	-2,11	-5,37	-2,97	0,00	0,00
101	9,95	0,00	2,13	5,36	2,97	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	-0,56	-4,81	-6,17	0,00	0,00
102	10,73	0,00	1,61	4,57	6,17	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,48	-4,34	-7,88	0,00	0,00
103	0,00	0,00	-3,14	8,91	0,00	0,00	0,00	0,00	216	0,66	0,00	3,14	-8,91	2,10	0,00	0,00
104	3,32	0,00	-0,13	9,45	-10,52	0,00	0,00	0,00	220	3,85	0,00	0,13	-9,45	10,60	0,00	0,00
105	5,98	0,00	2,67	9,07	-10,91	0,00	0,00	0,00	224	6,41	0,00	-2,38	-8,77	9,39	0,00	0,00
106	8,15	0,00	3,04	7,04	-5,05	0,00	0,00	0,00	107	8,96	0,00	-2,13	-6,47	1,09	0,00	0,00
107	8,96	0,00	2,17	6,46	-1,09	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	-1,29	-5,92	-1,49	0,00	0,00
108	9,74	0,00	2,52	5,51	1,49	0,00	0,00	0,00	109	9,95	0,00	-2,11	-5,37	-2,97	0,00	0,00
109	9,95	0,00	2,13	5,36	2,97	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	-0,56	-4,81	-6,17	0,00	0,00
110	10,73	0,00	1,61	4,57	6,17	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,48	-4,34	-7,88	0,00	0,00
112	0,00	0,00	-3,14	8,91	0,00	0,00	0,00	0,00	228	0,66	0,00	3,14	-8,91	2,10	0,00	0,00
113	3,32	0,00	-0,13	9,45	-10,52	0,00	0,00	0,00	232	3,85	0,00	0,13	-9,45	10,60	0,00	0,00
114	5,98	0,00	2,67	9,07	-10,91	0,00	0,00	0,00	236	6,41	0,00	-2,38	-8,77	9,39	0,00	0,00
115	8,15	0,00	3,04	7,04	-5,05	0,00	0,00	0,00	116	8,96	0,00	-2,13	-6,47	1,09	0,00	0,00
116	8,96	0,00	2,17	6,46	-1,09	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	-1,29	-5,92	-1,49	0,00	0,00
117	9,74	0,00	2,52	5,51	1,49	0,00	0,00	0,00	118	9,95	0,00	-2,11	-5,37	-2,97	0,00	0,00
118	9,95	0,00	2,13	5,36	2,97	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	-0,56	-4,81	-6,17	0,00	0,00
119	10,73	0,00	1,61	4,57	6,17	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,48	-4,34	-7,88	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
9	11,06	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00

CARATT. NEVE SENZA VENTO: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
29	5,98	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	10	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	12	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	6	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	8	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
112	0,00	0,00	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
114	5,98	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
117	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
113	3,32	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
115	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
119	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
110	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
108	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
52	0,00	0,00	-3,14	8,95	0,00	0,00	0,00	0,00	240	0,66	0,00	3,14	-8,95	2,10	0,00	0,00
53	3,32	0,00	-0,13	9,48	-10,52	0,00	0,00	0,00	244	3,85	0,00	0,13	-9,48	10,60	0,00	0,00
54	5,98	0,00	2,67	9,10	-10,91	0,00	0,00	0,00	248	6,41	0,00	-2,38	-8,79	9,39	0,00	0,00
55	8,15	0,00	3,04	7,06	-5,05	0,00	0,00	0,00	56	8,96	0,00	-2,13	-6,49	1,09	0,00	0,00
56	8,96	0,00	2,17	6,48	-1,09	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	-1,29	-5,94	-1,49	0,00	0,00
57	9,74	0,00	2,52	5,53	1,49	0,00	0,00	0,00	58	9,95	0,00	-2,11	-5,38	-2,97	0,00	0,00
58	9,95	0,00	2,13	5,37	2,97	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	-0,56	-4,83	-6,17	0,00	0,00
59	10,73	0,00	1,61	4,59	6,17	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,48	-4,36	-7,88	0,00	0,00
61	0,00	0,00	-3,14	8,95	0,00	0,00	0,00	0,00	252	0,66	0,00	3,14	-8,95	2,10	0,00	0,00
62	3,32	0,00	-0,13	9,48	-10,52	0,00	0,00	0,00	256	3,85	0,00	0,13	-9,48	10,60	0,00	0,00
63	5,98	0,00	2,67	9,10	-10,91	0,00	0,00	0,00	260	6,41	0,00	-2,38	-8,79	9,39	0,00	0,00
64	8,15	0,00	3,04	7,06	-5,05	0,00	0,00	0,00	65	8,96	0,00	-2,13	-6,49	1,09	0,00	0,00
65	8,96	0,00	2,17	6,48	-1,09	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	-1,29	-5,94	-1,49	0,00	0,00
66	9,74	0,00	2,52	5,53	1,49	0,00	0,00	0,00	67	9,95	0,00	-2,11	-5,38	-2,97	0,00	0,00
67	9,95	0,00	2,13	5,37	2,97	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	-0,56	-4,83	-6,17	0,00	0,00
68	10,73	0,00	1,61	4,59	6,17	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,48	-4,36	-7,88	0,00	0,00
53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
120	0,00	0,00	-3,14	8,95	0,00	0,00	0,00	0,00	264	0,66	0,00	3,14	-8,95	2,10	0,00	0,00
121	3,32	0,00	-0,13	9,48	-10,52	0,00	0,00	0,00	268	3,85	0,00	0,13	-9,48	10,60	0,00	0,00
122	5,98	0,00	2,67	9,10	-10,91	0,00	0,00	0,00	272	6,41	0,00	-2,38	-8,79	9,39	0,00	0,00
123	8,15	0,00	3,04	7,06	-5,05	0,00	0,00	0,00	124	8,96	0,00	-2,13	-6,49	1,0		

CARATT. NEVE SENZA VENTO: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx kN*m*10	My kN*m*10	Mt kN*m*10	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx kN*m*10	My kN*m*10	Mt kN*m*10
154	9,95	0,00	2,13	5,37	2,97	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	-0,56	-4,83	-6,17	0,00	0,00
160	10,73	0,00	1,61	4,59	6,17	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,48	-4,36	-7,88	0,00	0,00
122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
69	0,66	0,00	-3,14	8,91	-2,10	0,00	0,00	0,00	70	1,33	0,00	3,14	-8,91	4,21	0,00	0,00
70	1,33	0,00	-3,14	8,91	-4,21	0,00	0,00	0,00	71	1,99	0,00	3,14	-8,91	6,31	0,00	0,00
71	1,99	0,00	-3,14	8,91	-6,31	0,00	0,00	0,00	72	2,66	0,00	3,14	-8,91	8,42	0,00	0,00
72	2,66	0,00	-3,14	8,91	-8,42	0,00	0,00	0,00	2	3,32	0,00	3,14	-8,91	10,52	0,00	0,00
73	3,85	0,00	-0,13	9,45	-10,60	0,00	0,00	0,00	74	4,38	0,00	0,13	-9,45	10,68	0,00	0,00
74	4,38	0,00	-0,13	9,45	-10,68	0,00	0,00	0,00	75	4,92	0,00	0,13	-9,45	10,76	0,00	0,00
75	4,92	0,00	-0,13	9,45	-10,76	0,00	0,00	0,00	76	5,45	0,00	0,13	-9,45	10,84	0,00	0,00
76	5,45	0,00	-0,13	9,45	-10,84	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	0,13	-9,45	10,91	0,00	0,00
77	6,41	0,00	2,38	8,77	-9,39	0,00	0,00	0,00	78	6,85	0,00	-2,09	-8,47	8,04	0,00	0,00
78	6,85	0,00	2,09	8,47	-8,04	0,00	0,00	0,00	79	7,28	0,00	-1,80	-8,16	6,87	0,00	0,00
79	7,28	0,00	1,80	8,16	-6,87	0,00	0,00	0,00	80	7,72	0,00	-1,51	-7,86	5,87	0,00	0,00
80	7,72	0,00	1,51	7,86	-5,87	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	-1,22	-7,56	5,05	0,00	0,00
81	0,66	0,00	-3,14	8,91	-2,10	0,00	0,00	0,00	82	1,33	0,00	3,14	-8,91	4,21	0,00	0,00
82	1,33	0,00	-3,14	8,91	-4,21	0,00	0,00	0,00	83	1,99	0,00	3,14	-8,91	6,31	0,00	0,00
83	1,99	0,00	-3,14	8,91	-6,31	0,00	0,00	0,00	84	2,66	0,00	3,14	-8,91	8,42	0,00	0,00
84	2,66	0,00	-3,14	8,91	-8,42	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	3,14	-8,91	10,52	0,00	0,00
85	3,85	0,00	-0,13	9,45	-10,60	0,00	0,00	0,00	128	4,38	0,00	0,13	-9,45	10,68	0,00	0,00
128	4,38	0,00	-0,13	9,45	-10,68	0,00	0,00	0,00	130	4,92	0,00	0,13	-9,45	10,76	0,00	0,00
130	4,92	0,00	-0,13	9,45	-10,76	0,00	0,00	0,00	131	5,45	0,00	0,13	-9,45	10,84	0,00	0,00
131	5,45	0,00	-0,13	9,45	-10,84	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,13	-9,45	10,91	0,00	0,00
132	6,41	0,00	2,38	8,77	-9,39	0,00	0,00	0,00	133	6,85	0,00	-2,09	-8,47	8,04	0,00	0,00
133	6,85	0,00	2,09	8,47	-8,04	0,00	0,00	0,00	134	7,28	0,00	-1,80	-8,16	6,87	0,00	0,00
134	7,28	0,00	1,80	8,16	-6,87	0,00	0,00	0,00	135	7,72	0,00	-1,51	-7,86	5,87	0,00	0,00
135	7,72	0,00	1,51	7,86	-5,87	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	-1,22	-7,56	5,05	0,00	0,00
136	0,66	0,00	-3,14	8,90	-2,10	0,00	0,00	0,00	137	1,33	0,00	3,14	-8,90	4,21	0,00	0,00
137	1,33	0,00	-3,14	8,90	-4,21	0,00	0,00	0,00	139	1,99	0,00	3,14	-8,90	6,31	0,00	0,00
139	1,99	0,00	-3,14	8,90	-6,31	0,00	0,00	0,00	140	2,66	0,00	3,14	-8,90	8,41	0,00	0,00
140	2,66	0,00	-3,14	8,90	-8,41	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	3,14	-8,90	10,52	0,00	0,00
141	3,85	0,00	-0,13	9,45	-10,60	0,00	0,00	0,00	142	4,38	0,00	0,13	-9,45	10,68	0,00	0,00
142	4,38	0,00	-0,13	9,45	-10,68	0,00	0,00	0,00	143	4,92	0,00	0,13	-9,45	10,76	0,00	0,00
143	4,92	0,00	-0,13	9,45	-10,76	0,00	0,00	0,00	144	5,45	0,00	0,13	-9,45	10,84	0,00	0,00
144	5,45	0,00	-0,13	9,45	-10,84	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,13	-9,45	10,91	0,00	0,00
146	6,41	0,00	2,38	8,77	-9,39	0,00	0,00	0,00	147	6,85	0,00	-2,09	-8,47	8,04	0,00	0,00
147	6,85	0,00	2,09	8,47	-8,04	0,00	0,00	0,00	148	7,28	0,00	-1,80	-8,17	6,87	0,00	0,00
148	7,28	0,00	1,80	8,17	-6,87	0,00	0,00	0,00	153	7,72	0,00	-1,51	-7,86	5,87	0,00	0,00
153	7,72	0,00	1,51	7,86	-5,87	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	-1,22	-7,56	5,05	0,00	0,00
155	0,66	0,00	-3,14	8,90	-2,10	0,00	0,00	0,00	156	1,33	0,00	3,14	-8,90	4,21	0,00	0,00
156	1,33	0,00	-3,14	8,90	-4,21	0,00	0,00	0,00	157	1,99	0,00	3,14	-8,90	6,31	0,00	0,00
157	1,99	0,00	-3,14	8,90	-6,31	0,00	0,00	0,00	158	2,66	0,00	3,14	-8,90	8,41	0,00	0,00
158	2,66	0,00	-3,14	8,90	-8,41	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	3,14	-8,90	10,52	0,00	0,00
159	3,85	0,00	-0,13	9,45	-10,60	0,00	0,00	0,00	161	4,38	0,00	0,13	-9,45	10,68	0,00	0,00
161	4,38	0,00	-0,13	9,45	-10,68	0,00	0,00	0,00	162	4,92	0,00	0,13	-9,45	10,76	0,00	0,00
162	4,92	0,00	-0,13	9,45	-10,76	0,00	0,00	0,00	163	5,45	0,00	0,13	-9,45	10,84	0,00	0,00
163	5,45	0,00	-0,13	9,45	-10,84	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,13	-9,45	10,91	0,00	0,00
164	6,41	0,00	2,38	8,77	-9,39	0,00	0,00	0,00	165	6,85	0,00	-2,09	-8,47	8,04	0,00	0,00
165	6,85	0,00	2,09	8,47	-8,04	0,00	0,00	0,00	166	7,28	0,00	-1,80	-8,17	6,87	0,00	0,00
166	7,28	0,00	1,80	8,17	-6,87	0,00	0,00	0,00	167	7,72	0,00	-1,51	-7,86	5,87	0,00	0,00
167	7,72	0,00	1,51	7,86	-5,87	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	-1,22	-7,56	5,05	0,00	0,00
168	0,66	0,00	-3,14	8,95	-2,10	0,00	0,00	0,00	169	1,33	0,00	3,14	-8,95	4,21	0,00	0,00
169	1,33	0,00	-3,14	8,95	-4,21	0,00	0,00	0,00	170	1,99	0,00	3,14	-8,95	6,31	0,00	0,00
170	1,99	0,00	-3,14	8,95	-6,31	0,00	0,00	0,00	171	2,66	0,00	3,14	-8,95	8,42	0,00	0,00
171	2,66	0,00	-3,14	8,95	-8,42	0,00	0,00	0,00	36	3,32	0,00	3,14	-8,95	10,52	0,00	0,00
172	3,85	0,00	-0,13	9,48	-10,60	0,00	0,00	0,00	173	4,38	0,00	0,13	-9,48	10,68	0,00	0,00
173	4,38	0,00	-0,13	9,48	-10,68	0,00	0,00	0,00	174	4,92	0,00	0,13	-9,48	10,76	0,00	0,00
174	4,92	0,00	-0,13	9,48	-10,76	0,00	0,00	0,00	175	5,45	0,00	0,13	-9,48	10,84	0,00	0,00
175	5,45	0,00	-0,13	9,48	-10,84	0,00	0,00	0,00	37	5,98	0,00	0,13	-9,48	10,91	0,00	0,00
176	6,41	0,00	2,38	8,79	-9,39	0,00	0,00	0,00	177	6,85	0,00	-2,09	-8,49	8,04	0,00	0,00
177	6,85	0,00	2,09	8,49	-8,04	0,00	0,00	0,00	178	7,28	0,00	-1,80	-8,19	6,87	0,00	0,00
178	7,28	0,00	1,80	8,19	-6,87	0,00	0,00	0,00	179	7,72	0,00	-1,51	-7,89	5,87	0,00	0,00
179	7,72	0,00	1,51	7,89	-5,87	0,00	0,00	0,00	38	8,15	0,00	-1,22	-7,59	5,05	0,00	0,00
180	0,66	0,00	-3,14	8,95	-2,10	0,00	0,00	0,00	181	1,33	0,00	3,14	-8,95	4,21	0,00	0,00
181	1,33	0,00	-3,14	8,95	-4,21	0,00	0,00	0,00	182	1,99	0,00	3,14	-8,95	6,31	0,00	0,00
182	1,99	0,00	-3,14	8,95	-6,31	0,00	0,00	0,00	183	2,66	0,00	3,14	-8,95	8,42	0,00	0,00
183	2,66	0,00	-3,14	8,95	-8,42	0,00	0,00	0,00	45	3,32	0,00	3,14	-8,95	10,52	0,00	0,00

CARATT. NEVE SENZA VENTO: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)
194	1,99	0,00	0,00	-3,14	8,90	-6,31	0,00	0,00	195	2,66	0,00	3,14	-8,90	8,41	0,00	0,00
195	2,66	0,00	0,00	-3,14	8,90	-8,41	0,00	0,00	87	3,32	0,00	3,14	-8,90	10,52	0,00	0,00
196	3,85	0,00	0,00	-0,13	9,45	-10,60	0,00	0,00	197	4,38	0,00	0,13	-9,45	10,68	0,00	0,00
197	4,38	0,00	0,00	-0,13	9,45	-10,68	0,00	0,00	198	4,92	0,00	0,13	-9,45	10,76	0,00	0,00
198	4,92	0,00	0,00	-0,13	9,45	-10,76	0,00	0,00	199	5,45	0,00	0,13	-9,45	10,84	0,00	0,00
199	5,45	0,00	0,00	-0,13	9,45	-10,84	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,13	-9,45	10,91	0,00	0,00
200	6,41	0,00	2,38	8,77	-9,39	0,00	0,00	201	6,85	0,00	-2,09	-8,47	8,04	0,00	0,00	
201	6,85	0,00	2,09	8,47	-8,04	0,00	0,00	202	7,28	0,00	-1,80	-8,17	6,87	0,00	0,00	
202	7,28	0,00	1,80	8,17	-6,87	0,00	0,00	203	7,72	0,00	-1,51	-7,86	5,87	0,00	0,00	
203	7,72	0,00	1,51	7,86	-5,87	0,00	0,00	89	8,15	0,00	-1,22	-7,56	5,05	0,00	0,00	
204	0,66	0,00	-3,14	8,90	-2,10	0,00	0,00	205	1,33	0,00	3,14	-8,90	4,21	0,00	0,00	
205	1,33	0,00	-3,14	8,90	-4,21	0,00	0,00	206	1,99	0,00	3,14	-8,90	6,31	0,00	0,00	
206	1,99	0,00	-3,14	8,90	-6,31	0,00	0,00	207	2,66	0,00	3,14	-8,90	8,41	0,00	0,00	
207	2,66	0,00	-3,14	8,90	-8,41	0,00	0,00	96	3,32	0,00	3,14	-8,90	10,52	0,00	0,00	
208	3,85	0,00	-0,13	9,45	-10,60	0,00	0,00	209	4,38	0,00	0,13	-9,45	10,68	0,00	0,00	
209	4,38	0,00	-0,13	9,45	-10,68	0,00	0,00	210	4,92	0,00	0,13	-9,45	10,76	0,00	0,00	
210	4,92	0,00	-0,13	9,45	-10,76	0,00	0,00	211	5,45	0,00	0,13	-9,45	10,84	0,00	0,00	
211	5,45	0,00	-0,13	9,45	-10,84	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,13	-9,45	10,91	0,00	0,00	
212	6,41	0,00	2,38	8,77	-9,39	0,00	0,00	213	6,85	0,00	-2,09	-8,47	8,04	0,00	0,00	
213	6,85	0,00	2,09	8,47	-8,04	0,00	0,00	214	7,28	0,00	-1,80	-8,17	6,87	0,00	0,00	
214	7,28	0,00	1,80	8,17	-6,87	0,00	0,00	215	7,72	0,00	-1,51	-7,86	5,87	0,00	0,00	
215	7,72	0,00	1,51	7,86	-5,87	0,00	0,00	98	8,15	0,00	-1,22	-7,56	5,05	0,00	0,00	
216	0,66	0,00	-3,14	8,91	-2,10	0,00	0,00	217	1,33	0,00	3,14	-8,91	4,21	0,00	0,00	
217	1,33	0,00	-3,14	8,91	-4,21	0,00	0,00	218	1,99	0,00	3,14	-8,91	6,31	0,00	0,00	
218	1,99	0,00	-3,14	8,91	-6,31	0,00	0,00	219	2,66	0,00	3,14	-8,91	8,42	0,00	0,00	
219	2,66	0,00	-3,14	8,91	-8,42	0,00	0,00	104	3,32	0,00	3,14	-8,91	10,52	0,00	0,00	
220	3,85	0,00	-0,13	9,45	-10,60	0,00	0,00	221	4,38	0,00	0,13	-9,45	10,68	0,00	0,00	
221	4,38	0,00	-0,13	9,45	-10,68	0,00	0,00	222	4,92	0,00	0,13	-9,45	10,76	0,00	0,00	
222	4,92	0,00	-0,13	9,45	-10,76	0,00	0,00	223	5,45	0,00	0,13	-9,45	10,84	0,00	0,00	
223	5,45	0,00	-0,13	9,45	-10,84	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,13	-9,45	10,91	0,00	0,00	
224	6,41	0,00	2,38	8,77	-9,39	0,00	0,00	225	6,85	0,00	-2,09	-8,47	8,04	0,00	0,00	
225	6,85	0,00	2,09	8,47	-8,04	0,00	0,00	226	7,28	0,00	-1,80	-8,16	6,87	0,00	0,00	
226	7,28	0,00	1,80	8,16	-6,87	0,00	0,00	227	7,72	0,00	-1,51	-7,86	5,87	0,00	0,00	
227	7,72	0,00	1,51	7,86	-5,87	0,00	0,00	106	8,15	0,00	-1,22	-7,56	5,05	0,00	0,00	
228	0,66	0,00	-3,14	8,91	-2,10	0,00	0,00	229	1,33	0,00	3,14	-8,91	4,21	0,00	0,00	
229	1,33	0,00	-3,14	8,91	-4,21	0,00	0,00	230	1,99	0,00	3,14	-8,91	6,31	0,00	0,00	
230	1,99	0,00	-3,14	8,91	-6,31	0,00	0,00	231	2,66	0,00	3,14	-8,91	8,42	0,00	0,00	
231	2,66	0,00	-3,14	8,91	-8,42	0,00	0,00	113	3,32	0,00	3,14	-8,91	10,52	0,00	0,00	
232	3,85	0,00	-0,13	9,45	-10,60	0,00	0,00	233	4,38	0,00	0,13	-9,45	10,68	0,00	0,00	
233	4,38	0,00	-0,13	9,45	-10,68	0,00	0,00	234	4,92	0,00	0,13	-9,45	10,76	0,00	0,00	
234	4,92	0,00	-0,13	9,45	-10,76	0,00	0,00	235	5,45	0,00	0,13	-9,45	10,84	0,00	0,00	
235	5,45	0,00	-0,13	9,45	-10,84	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,13	-9,45	10,91	0,00	0,00	
236	6,41	0,00	2,38	8,77	-9,39	0,00	0,00	237	6,85	0,00	-2,09	-8,47	8,04	0,00	0,00	
237	6,85	0,00	2,09	8,47	-8,04	0,00	0,00	238	7,28	0,00	-1,80	-8,16	6,87	0,00	0,00	
238	7,28	0,00	1,80	8,16	-6,87	0,00	0,00	239	7,72	0,00	-1,51	-7,86	5,87	0,00	0,00	
239	7,72	0,00	1,51	7,86	-5,87	0,00	0,00	115	8,15	0,00	-1,22	-7,56	5,05	0,00	0,00	
240	0,66	0,00	-3,14	8,95	-2,10	0,00	0,00	241	1,33	0,00	3,14	-8,95	4,21	0,00	0,00	
241	1,33	0,00	-3,14	8,95	-4,21	0,00	0,00	242	1,99	0,00	3,14	-8,95	6,31	0,00	0,00	
242	1,99	0,00	-3,14	8,95	-6,31	0,00	0,00	243	2,66	0,00	3,14	-8,95	8,42	0,00	0,00	
243	2,66	0,00	-3,14	8,95	-8,42	0,00	0,00	53	3,32	0,00	3,14	-8,95	10,52	0,00	0,00	
244	3,85	0,00	-0,13	9,48	-10,60	0,00	0,00	245	4,38	0,00	0,13	-9,48	10,68	0,00	0,00	
245	4,38	0,00	-0,13	9,48	-10,68	0,00	0,00	246	4,92	0,00	0,13	-9,48	10,76	0,00	0,00	
246	4,92	0,00	-0,13	9,48	-10,76	0,00	0,00	247	5,45	0,00	0,13	-9,48	10,84	0,00	0,00	
247	5,45	0,00	-0,13	9,48	-10,84	0,00	0,00	54	5,98	0,00	0,13	-9,48	10,91	0,00	0,00	
248	6,41	0,00	2,38	8,79	-9,39	0,00	0,00	249	6,85	0,00	-2,09	-8,49	8,04	0,00	0,00	
249	6,85	0,00	2,09	8,49	-8,04	0,00	0,00	250	7,28	0,00	-1,80	-8,19	6,87	0,00	0,00	
250	7,28	0,00	1,80	8,19	-6,87	0,00	0,00	251	7,72	0,00	-1,51	-7,89	5,87	0,00	0,00	
251	7,72	0,00	1,51	7,89	-5,87	0,00	0,00	55	8,15	0,00	-1,22	-7,59	5,05	0,00	0,00	
252	0,66	0,00	-3,14	8,95	-2,10	0,00	0,00	253	1,33	0,00	3,14	-8,95	4,21	0,00	0,00	
253	1,33	0,00	-3,14	8,95	-4,21	0,00	0,00	254	1,99	0,00	3,14	-8,95	6,31	0,00	0,00	
254	1,99	0,00	-3,14	8,95	-6,31	0,00	0,00	255	2,66	0,00	3,14	-8,95	8,42	0,00	0,00	
255	2,66	0,00	-3,14	8,95	-8,42	0,00	0,00	62	3,32	0,00	3,14	-8,95	10,52	0,00	0,00	
256	3,85	0,00	-0,13	9,48	-10,60	0,00	0,00	257	4,38	0,00	0,13	-9,48	10,68	0,00	0,00	
257	4,38	0,00	-0,13	9,48	-10,68	0,00	0,00	258	4,92	0,00	0,13	-9,48	10,76	0,00	0,00	
258	4,92	0,00	-0,13	9,48	-10,76	0,00	0,00	259	5,45	0,00	0,13	-9,48	10,84	0,00	0,00	
259	5,45	0,00	-0,13	9,48	-10,84	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,13	-9,48	10,91	0,00	0,00	
260	6,41	0,00	2,38	8,79	-9,39	0,00	0,00	261	6,85	0,00	-2,09	-8,49	8,04	0,00	0,00	
261	6,85	0,00	2,09	8,49	-8,04	0,00	0,00	262	7,28	0,00	-1,80	-8,19	6,87	0,00	0,00	
262	7,28	0,00	1,80	8,19	-6,87	0,00	0,00	263	7,72	0,00	-1,51	-7,89	5,87	0,00	0,00	
263	7,72	0,00	1,51	7,89	-5,87	0,00	0,00	64	8,15	0,00	-1,22	-7,59	5,05	0,00	0,00	
264	0,66	0,00	-3,14	8,95	-2,10	0,00	0,00	265	1,33	0,00	3,14	-8,95	4,21	0,00	0,00	
265	1,33	0,00	-3,14	8,95	-4,21	0,00	0,00	266	1,99	0,00	3,14	-8,95	6,31	0,00	0,00	
266	1,99	0,00	-3,14	8,95	-6,31	0,00	0,00	267	2,66	0,00	3,14	-8,95	8,42	0,00	0,00	
267	2,66	0,00	-3,14	8,95	-8,42	0,00	0,00	121	3,32	0,00	3,14	-8,95	10,52	0,00	0,00	
268	3,85	0,00	-0,13	9,48	-10,60	0,00	0,00	269	4,38	0,00	0,13	-9,48	10,68	0,00	0,00	
269	4,38	0,00	-0,13	9,48	-10,68	0,00	0,00	270	4,92	0,00	0,13	-9,48	10,76	0,00	0,00	
270	4,92	0,00	-0,13	9,48	-10,76	0,00	0,00	271	5,45	0,00	0,13	-9,48	10,84	0,00	0,00	
271	5,45	0,00	-0,13	9,48	-10,84	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,13	-9,48	10,91	0,00	0,00	
272	6,41	0,00	2,38	8,79	-9,39	0,00	0,00	273	6,85	0,00	-2,09	-8,49	8,04	0,00	0,00	
273	6,85	0,00	2,09	8,49	-8,04	0,00	0,00	274	7,28	0,00	-1,80	-8,19	6,87	0,00	0,00	
274	7,28	0,00	1,80	8,19	-6,87</											

CARATT. NEVE SENZA VENTO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
281	4,38	0,00	0,00	-0,13	9,48	-10,68	0,00	0,00	282	4,92	0,00	0,13	-9,48	10,76	0,00	0,00
282	4,92	0,00	0,00	-0,13	9,48	-10,76	0,00	0,00	283	5,45	0,00	0,13	-9,48	10,84	0,00	0,00
283	5,45	0,00	0,00	-0,13	9,48	-10,84	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,13	-9,48	10,91	0,00	0,00
284	6,41	0,00	0,00	2,38	8,79	-9,39	0,00	0,00	285	6,85	0,00	-2,09	-8,49	8,04	0,00	0,00
285	6,85	0,00	0,00	2,09	8,49	-8,04	0,00	0,00	286	7,28	0,00	-1,80	-8,19	6,87	0,00	0,00
286	7,28	0,00	0,00	1,80	8,19	-6,87	0,00	0,00	287	7,72	0,00	-1,51	-7,89	5,87	0,00	0,00
287	7,72	0,00	0,00	1,51	7,89	-5,87	0,00	0,00	150	8,15	0,00	-1,22	-7,59	5,05	0,00	0,00

CARATT. VENTO CASO 01: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
1	0,00	0,00	0,00	3,63	-3,57	0,00	0,00	0,00	69	0,66	0,00	-3,42	3,57	-2,36	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	1,29	-4,20	10,38	0,00	0,00	73	3,85	0,00	-1,17	4,20	-11,11	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	-0,55	-4,22	13,37	0,00	0,00	77	6,41	0,00	0,67	4,22	-13,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	-2,16	-3,81	10,79	0,00	0,00	5	8,96	0,00	2,46	3,81	-7,26	0,00	0,00
5	8,96	0,00	0,00	-2,49	-3,79	7,26	0,00	0,00	6	9,74	0,00	1,80	3,79	-4,06	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	-2,57	-3,33	4,06	0,00	0,00	7	9,95	0,00	2,28	3,33	-2,52	0,00	0,00
7	9,95	0,00	0,00	-2,29	-3,32	2,52	0,00	0,00	8	10,73	0,00	1,19	3,32	1,65	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	-1,90	-2,97	-1,65	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,51	2,97	5,28	0,00	0,00
17	0,00	0,00	0,00	-0,03	-3,36	0,00	0,00	0,00	81	0,66	0,00	-0,07	3,36	-0,01	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	-0,60	-3,35	0,78	0,00	0,00	85	3,85	0,00	0,50	3,35	-0,46	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	-1,11	-3,17	-0,28	0,00	0,00	132	6,41	0,00	1,00	3,17	0,92	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	-1,33	-2,93	-2,80	0,00	0,00	13	8,96	0,00	1,05	2,93	4,62	0,00	0,00
13	8,96	0,00	0,00	-1,07	-2,93	-4,62	0,00	0,00	12	9,74	0,00	0,38	2,93	5,70	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	-1,00	-2,78	-5,70	0,00	0,00	11	9,95	0,00	0,71	2,78	6,25	0,00	0,00
11	9,95	0,00	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	10	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	-0,24	-2,79	-6,65	0,00	0,00	9	11,06	0,00	-1,15	2,79	5,28	0,00	0,00
18	0,00	0,00	0,00	3,63	-3,56	0,00	0,00	0,00	136	0,66	0,00	-3,42	3,56	-2,36	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	1,29	-4,20	10,38	0,00	0,00	141	3,85	0,00	-1,17	4,20	-11,11	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	-0,55	-4,22	13,37	0,00	0,00	146	6,41	0,00	0,67	4,22	-13,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	-2,16	-3,81	10,79	0,00	0,00	22	8,96	0,00	2,46	3,81	-7,26	0,00	0,00
22	8,96	0,00	0,00	-2,49	-3,79	7,26	0,00	0,00	23	9,74	0,00	1,80	3,79	-4,06	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	-2,57	-3,33	4,06	0,00	0,00	24	9,95	0,00	2,28	3,33	-2,52	0,00	0,00
24	9,95	0,00	0,00	-2,29	-3,32	2,52	0,00	0,00	25	10,73	0,00	1,19	3,32	1,65	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	-1,90	-2,97	-1,65	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,51	2,97	5,28	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	-0,03	-3,36	0,00	0,00	0,00	155	0,66	0,00	-0,07	3,36	-0,01	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	-0,60	-3,35	0,78	0,00	0,00	159	3,85	0,00	0,50	3,35	-0,46	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	-1,11	-3,17	-0,28	0,00	0,00	164	6,41	0,00	1,00	3,17	0,92	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	-1,33	-2,93	-2,80	0,00	0,00	31	8,96	0,00	1,05	2,93	4,62	0,00	0,00
31	8,96	0,00	0,00	-1,07	-2,93	-4,62	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,38	2,93	5,70	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	-1,00	-2,78	-5,70	0,00	0,00	33	9,95	0,00	0,71	2,78	6,25	0,00	0,00
33	9,95	0,00	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	34	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	-0,24	-2,79	-6,65	0,00	0,00	26	11,06	0,00	-1,15	2,79	5,28	0,00	0,00
35	0,00	0,00	0,00	3,63	-3,58	0,00	0,00	0,00	168	0,66	0,00	-3,42	3,58	-2,36	0,00	0,00
36	3,32	0,00	0,00	1,29	-4,21	10,38	0,00	0,00	172	3,85	0,00	-1,17	4,21	-11,11	0,00	0,00
37	5,98	0,00	0,00	-0,55	-4,23	13,37	0,00	0,00	176	6,41	0,00	0,67	4,23	-13,00	0,00	0,00
38	8,15	0,00	0,00	-2,16	-3,82	10,79	0,00	0,00	39	8,96	0,00	2,46	3,82	-7,26	0,00	0,00
39	8,96	0,00	0,00	-2,49	-3,81	7,26	0,00	0,00	40	9,74	0,00	1,80	3,81	-4,06	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,00	-2,57	-3,34	4,06	0,00	0,00	41	9,95	0,00	2,28	3,34	-2,52	0,00	0,00
41	9,95	0,00	0,00	-2,29	-3,33	2,52	0,00	0,00	42	10,73	0,00	1,19	3,33	1,65	0,00	0,00
42	10,73	0,00	0,00	-1,90	-2,98	-1,65	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,51	2,98	5,28	0,00	0,00
44	0,00	0,00	0,00	-0,03	-3,38	0,00	0,00	0,00	180	0,66	0,00	-0,07	3,38	-0,01	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,00	-0,60	-3,36	0,78	0,00	0,00	184	3,85	0,00	0,50	3,36	-0,46	0,00	0,00
46	5,98	0,00	0,00	-1,11	-3,18	-0,28	0,00	0,00	188	6,41	0,00	1,00	3,18	0,92	0,00	0,00
47	8,15	0,00	0,00	-1,33	-2,94	-2,80	0,00	0,00	48	8,96	0,00	1,05	2,94	4,62	0,00	0,00
48	8,96	0,00	0,00	-1,07	-2,94	-4,62	0,00	0,00	49	9,74	0,00	0,38	2,94	5,70	0,00	0,00
49	9,74	0,00	0,00	-1,00	-2,79	-5,70	0,00	0,00	50	9,95	0,00	0,71	2,79	6,25	0,00	0,00
50	9,95	0,00	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	51	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
51	10,73	0,00	0,00	-0,24	-2,80	-6,65	0,00	0,00	43	11,06	0,00	-1,15	2,80	5,28	0,00	0,00
36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,00	3,63	-3,56	0,00	0,00	0,00	192	0,66	0,00	-3,42	3,56	-2,36	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	1,29	-4,20	10,38	0,00	0,00	196	3,85	0,00	-1,17	4,20	-11,11	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	-0,55	-4,22	13,37	0,00	0,00	200	6,41	0,00	0,67	4,22	-13,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	-2,16	-3,81	10,79	0,00	0,00	90	8,96	0,00	2,46	3,81	-7,26	0,00	0,00
90	8,96	0,00	0,00	-2,49	-3,79	7,26	0,00	0,00	91	9,74	0,00	1,80	3,79	-4,06	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	-2,57	-3,33	4,06	0,00	0,00	92	9,95	0,00	2,28	3,33	-2,52	0,00	0,00
92	9,95	0,00	0,00	-2,29	-3,32	2,52	0,00	0,00	93	10,73	0,00	1,19	3,32	1,65	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	-1,90	-2,97	-1,65	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,51	2,97	5,28	0,00	0,00
95	0,00	0,00	0,00	-0,03	-3,36	0,00	0,00	0,00	204	0,66						

CARATT. VENTO CASO 01: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)
104	3,32	0,00	1,29	-4,20	10,38	0,00	0,00	0,00	220	3,85	0,00	-1,17	4,20	-11,11	0,00	0,00
105	5,98	0,00	-0,55	-4,22	13,37	0,00	0,00	0,00	224	6,41	0,00	0,67	4,22	-13,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	-2,16	-3,81	10,79	0,00	0,00	0,00	107	8,96	0,00	2,46	3,81	-7,25	0,00	0,00
107	8,96	0,00	-2,49	-3,79	7,25	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	1,80	3,79	-4,06	0,00	0,00
108	9,74	0,00	-2,57	-3,33	4,06	0,00	0,00	0,00	109	9,95	0,00	2,28	3,33	-2,52	0,00	0,00
109	9,95	0,00	-2,29	-3,32	2,52	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	1,19	3,32	1,65	0,00	0,00
110	10,73	0,00	-1,90	-2,97	-1,65	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,51	2,97	5,28	0,00	0,00
112	0,00	0,00	-0,03	-3,36	0,00	0,00	0,00	0,00	228	0,66	0,00	-0,07	3,36	-0,01	0,00	0,00
113	3,32	0,00	-0,60	-3,35	0,78	0,00	0,00	0,00	232	3,85	0,00	0,50	3,35	-0,46	0,00	0,00
114	5,98	0,00	-1,11	-3,17	-0,28	0,00	0,00	0,00	236	6,41	0,00	1,00	3,17	0,92	0,00	0,00
115	8,15	0,00	-1,33	-2,93	-2,80	0,00	0,00	0,00	116	8,96	0,00	1,05	2,93	4,62	0,00	0,00
116	8,96	0,00	-1,07	-2,93	-4,62	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,38	2,93	5,70	0,00	0,00
117	9,74	0,00	-1,00	-2,78	-5,70	0,00	0,00	0,00	118	9,95	0,00	0,71	2,78	6,25	0,00	0,00
118	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
119	10,73	0,00	-0,24	-2,79	-6,65	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	-1,15	2,79	5,28	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
9	11,06	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
94	11,06	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	10	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
17	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	12	9,74	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
1	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	6	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	8	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
112	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
114	5,98	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
117	9,74	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00

CARATT. VENTO CASO 01: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
88	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
110	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
108	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
52	0,00	0,00	3,63	-3,58	0,00	0,00	0,00	0,00	240	0,66	0,00	-3,42	3,58	-2,36	0,00	0,00
53	3,32	0,00	1,29	-4,21	10,38	0,00	0,00	0,00	244	3,85	0,00	-1,17	4,21	-11,11	0,00	0,00
54	5,98	0,00	-0,55	-4,23	13,37	0,00	0,00	0,00	248	6,41	0,00	0,67	4,23	-13,00	0,00	0,00
55	8,15	0,00	-2,16	-3,82	10,79	0,00	0,00	0,00	56	8,96	0,00	2,46	3,82	-7,26	0,00	0,00
56	8,96	0,00	-2,49	-3,81	7,26	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	1,80	3,81	-4,06	0,00	0,00
57	9,74	0,00	-2,57	-3,34	4,06	0,00	0,00	0,00	58	9,95	0,00	2,28	3,34	-2,52	0,00	0,00
58	9,95	0,00	-2,29	-3,33	2,52	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	1,19	3,33	1,65	0,00	0,00
59	10,73	0,00	-1,90	-2,98	-1,65	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,51	2,98	5,28	0,00	0,00
61	0,00	0,00	-0,03	-3,38	0,00	0,00	0,00	0,00	252	0,66	0,00	-0,07	3,38	-0,01	0,00	0,00
62	3,32	0,00	-0,60	-3,36	0,78	0,00	0,00	0,00	256	3,85	0,00	0,50	3,36	-0,46	0,00	0,00
63	5,98	0,00	-1,11	-3,18	-0,28	0,00	0,00	0,00	260	6,41	0,00	1,00	3,18	0,92	0,00	0,00
64	8,15	0,00	-1,33	-2,94	-2,80	0,00	0,00	0,00	65	8,96	0,00	1,05	2,94	4,62	0,00	0,00
65	8,96	0,00	-1,07	-2,94	-4,62	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	0,38	2,94	5,70	0,00	0,00
66	9,74	0,00	-1,00	-2,79	-5,70	0,00	0,00	0,00	67	9,95	0,00	0,71	2,79	6,25	0,00	0,00
67	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
68	10,73	0,00	-0,24	-2,80	-6,65	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	-1,15	2,80	5,28	0,00	0,00
53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
120	0,00	0,00	3,63	-3,58	0,00	0,00	0,00	0,00	264	0,66	0,00	-3,42	3,58	-2,36	0,00	0,00
121	3,32	0,00	1,29	-4,21	10,38	0,00	0,00	0,00	268	3,85	0,00	-1,17	4,21	-11,11	0,00	0,00
122	5,98	0,00	-0,55	-4,23	13,37	0,00	0,00	0,00	272	6,41	0,00	0,67	4,23	-13,00	0,00	0,00
123	8,15	0,00	-2,16	-3,82	10,79	0,00	0,00	0,00	124	8,96	0,00	2,46	3,82	-7,26	0,00	0,00
124	8,96	0,00	-2,49	-3,81	7,26	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	1,80	3,81	-4,06	0,00	0,00
125	9,74	0,00	-2,57	-3,34	4,06	0,00	0,00	0,00	126	9,95	0,00	2,28	3,34	-2,52	0,00	0,00
126	9,95	0,00	-2,29	-3,33	2,52	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	1,19	3,33	1,65	0,00	0,00
127	10,73	0,00	-1,90	-2,98	-1,65	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,51	2,98	5,28	0,00	0,00
138	0,00	0,00	-0,03	-3,38	0,00	0,00	0,00	0,00	276	0,66	0,00	-0,07	3,38	-0,01	0,00	0,00
145	3,32	0,00	-0,60	-3,36	0,78	0,00	0,00	0,00	280	3,85	0,00	0,50	3,36	-0,46	0,00	0,00
149	5,98	0,00	-1,11	-3,18	-0,28	0,00	0,00	0,00	284	6,41	0,00	1,00	3,18	0,92	0,00	0,00
150	8,15	0,00	-1,33	-2,94	-2,80	0,00	0,00	0,00	151	8,96	0,00	1,05	2,94	4,62	0,00	0,00
151	8,96	0,00	-1,07	-2,94	-4,62	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,38	2,94	5,70	0,00	0,00
152	9,74	0,00	-1,00	-2,79	-5,70	0,00	0,00	0,00	154	9,95	0,00	0,71	2,79	6,25	0,00	0,00
154	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
160	10,73	0,00	-0,24	-2,80	-6,65	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	-1,15	2,80	5,28	0,00	0,00
122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
69	0,66	0,00	3,42	-3,57	2,36	0,00	0,00	0,00	70	1,33	0,00	-3,20	3,57	-4,58	0,00	0,00
70	1,33	0,00	3,20	-3,57	4,58	0,00	0,00	0,00	71	1,99	0,00	-2,99	3,57	-6,66	0,00	0,00
71	1,99	0,00	2,99	-3,57	6,66	0,00	0,00	0,00	72	2,66	0,00	-2,77	3,57	-8,59	0,00	0,00
72	2,66	0,00	2,77	-3,57	8,59	0,00	0,00	0,00	2	3,32	0,00	-2,56	3,57	-10,38	0,00	0,00
73	3,85	0,00	1,17	-4,20	11,11	0,00	0,00	0,00	74	4,38	0,00	-1,06	4,20	-11,78	0,00	0,00
74	4,38	0,00	1,06	-4,20	11,78	0,00	0,00	0,00	75	4,92	0,00	-0,95	4,20	-12,38	0,00	0,00
75	4,92	0,00	0,95	-4,20	12,38	0,00	0,00	0,00	76	5,45	0,00	-0,83	4,20	-12,91	0,00	0,00
76	5,45	0,00	0,83	-4,20	12,91	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	-0,72	4,20	-13,37	0,00	0,00
77	6,41	0,00	-0,67	-4,22	13,00	0,00	0,00	0,00	78	6,85	0,00	0,80	4,22	-12,56	0,00	0,00
78	6,85	0,00	-0,80	-4,22	12,56	0,00	0,00	0,00	79	7,28	0,00	0,92	4,22	-12,04	0,00	0,00
79	7,28	0,00	-0,92	-4,22	12,04	0,00	0,00	0,00	80	7,72	0,00	1,04	4,22	-11,45	0,00	0,00
80	7,72	0,00	-1,04	-4,22	11,45	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	1,16	4,22	-10,79	0,00	0,00
81	0,66	0,00	0,07	-3,36	0,01	0,00	0,00	0,00	82	1,33	0,00	-0,18	3,36	-0,10	0,00	0,00
82	1,33	0,00	0,18	-3,36	0,10	0,00	0,00	0,00	83							

CARATT. VENTO CASO 01: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)
136	0,66	0,00	0,00	3,42	-3,56	2,36	0,00	0,00	137	1,33	0,00	-3,20	3,56	-4,58	0,00	0,00
137	1,33	0,00	0,00	3,20	-3,56	4,58	0,00	0,00	139	1,99	0,00	-2,99	3,56	-6,66	0,00	0,00
139	1,99	0,00	0,00	2,99	-3,56	6,66	0,00	0,00	140	2,66	0,00	-2,77	3,56	-8,59	0,00	0,00
140	2,66	0,00	0,00	2,77	-3,56	8,59	0,00	0,00	19	3,32	0,00	-2,56	3,56	-10,38	0,00	0,00
141	3,85	0,00	0,00	1,17	-4,20	11,11	0,00	0,00	142	4,38	0,00	-1,06	4,20	-11,78	0,00	0,00
142	4,38	0,00	0,00	1,06	-4,20	11,78	0,00	0,00	143	4,92	0,00	-0,95	4,20	-12,38	0,00	0,00
143	4,92	0,00	0,00	0,95	-4,20	12,38	0,00	0,00	144	5,45	0,00	-0,84	4,20	-12,91	0,00	0,00
144	5,45	0,00	0,00	0,84	-4,20	12,91	0,00	0,00	20	5,98	0,00	-0,72	4,20	-13,37	0,00	0,00
146	6,41	0,00	0,00	-0,67	-4,22	13,00	0,00	0,00	147	6,85	0,00	0,80	4,22	-12,56	0,00	0,00
147	6,85	0,00	0,00	-0,80	-4,22	12,56	0,00	0,00	148	7,28	0,00	0,92	4,22	-12,04	0,00	0,00
148	7,28	0,00	0,00	-0,92	-4,22	12,04	0,00	0,00	153	7,72	0,00	1,04	4,22	-11,45	0,00	0,00
153	7,72	0,00	0,00	-1,04	-4,22	11,45	0,00	0,00	21	8,15	0,00	1,16	4,22	-10,79	0,00	0,00
155	0,66	0,00	0,00	0,07	-3,36	0,01	0,00	0,00	156	1,33	0,00	-0,18	3,36	-0,10	0,00	0,00
156	1,33	0,00	0,00	0,18	-3,36	0,10	0,00	0,00	157	1,99	0,00	-0,29	3,36	-0,25	0,00	0,00
157	1,99	0,00	0,00	0,29	-3,36	0,25	0,00	0,00	158	2,66	0,00	-0,39	3,36	-0,48	0,00	0,00
158	2,66	0,00	0,00	0,39	-3,36	0,48	0,00	0,00	28	3,32	0,00	-0,50	3,36	-0,78	0,00	0,00
159	3,85	0,00	0,00	-0,50	-3,35	0,46	0,00	0,00	161	4,38	0,00	0,41	3,35	-0,19	0,00	0,00
161	4,38	0,00	0,00	-0,41	-3,35	0,19	0,00	0,00	162	4,92	0,00	0,31	3,35	0,03	0,00	0,00
162	4,92	0,00	0,00	-0,31	-3,35	-0,03	0,00	0,00	163	5,45	0,00	0,21	3,35	0,18	0,00	0,00
163	5,45	0,00	0,00	-0,21	-3,35	-0,18	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,12	3,35	0,28	0,00	0,00
164	6,41	0,00	0,00	-1,00	-3,17	-0,92	0,00	0,00	165	6,85	0,00	0,89	3,17	1,49	0,00	0,00
165	6,85	0,00	0,00	-0,89	-3,17	-1,49	0,00	0,00	166	7,28	0,00	0,78	3,17	1,99	0,00	0,00
166	7,28	0,00	0,00	-0,78	-3,17	-1,99	0,00	0,00	167	7,72	0,00	0,67	3,17	2,43	0,00	0,00
167	7,72	0,00	0,00	-0,67	-3,17	-2,43	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,57	3,17	2,80	0,00	0,00
168	0,66	0,00	0,00	3,42	-3,58	2,36	0,00	0,00	169	1,33	0,00	-3,20	3,58	-4,58	0,00	0,00
169	1,33	0,00	0,00	3,20	-3,58	4,58	0,00	0,00	170	1,99	0,00	-2,99	3,58	-6,66	0,00	0,00
170	1,99	0,00	0,00	2,99	-3,58	6,66	0,00	0,00	171	2,66	0,00	-2,77	3,58	-8,59	0,00	0,00
171	2,66	0,00	0,00	2,77	-3,58	8,59	0,00	0,00	36	3,32	0,00	-2,56	3,58	-10,38	0,00	0,00
172	3,85	0,00	0,00	1,17	-4,21	11,11	0,00	0,00	173	4,38	0,00	-1,06	4,21	-11,78	0,00	0,00
173	4,38	0,00	0,00	1,06	-4,21	11,78	0,00	0,00	174	4,92	0,00	-0,95	4,21	-12,38	0,00	0,00
174	4,92	0,00	0,00	0,95	-4,21	12,38	0,00	0,00	175	5,45	0,00	-0,83	4,21	-12,91	0,00	0,00
175	5,45	0,00	0,00	0,83	-4,21	12,91	0,00	0,00	37	5,98	0,00	-0,72	4,21	-13,37	0,00	0,00
176	6,41	0,00	0,00	-0,67	-4,23	13,00	0,00	0,00	177	6,85	0,00	0,80	4,23	-12,56	0,00	0,00
177	6,85	0,00	0,00	-0,80	-4,23	12,56	0,00	0,00	178	7,28	0,00	0,92	4,23	-12,04	0,00	0,00
178	7,28	0,00	0,00	-0,92	-4,23	12,04	0,00	0,00	179	7,72	0,00	1,04	4,23	-11,45	0,00	0,00
179	7,72	0,00	0,00	-1,04	-4,23	11,45	0,00	0,00	38	8,15	0,00	1,16	4,23	-10,79	0,00	0,00
180	0,66	0,00	0,00	0,07	-3,38	0,01	0,00	0,00	181	1,33	0,00	-0,18	3,38	-0,10	0,00	0,00
181	1,33	0,00	0,00	0,18	-3,38	0,10	0,00	0,00	182	1,99	0,00	-0,29	3,38	-0,25	0,00	0,00
182	1,99	0,00	0,00	0,29	-3,38	0,25	0,00	0,00	183	2,66	0,00	-0,39	3,38	-0,48	0,00	0,00
183	2,66	0,00	0,00	0,39	-3,38	0,48	0,00	0,00	45	3,32	0,00	-0,50	3,38	-0,78	0,00	0,00
184	3,85	0,00	0,00	-0,50	-3,36	0,46	0,00	0,00	185	4,38	0,00	0,41	3,36	-0,19	0,00	0,00
185	4,38	0,00	0,00	-0,41	-3,36	0,19	0,00	0,00	186	4,92	0,00	0,31	3,36	0,03	0,00	0,00
186	4,92	0,00	0,00	-0,31	-3,36	-0,03	0,00	0,00	187	5,45	0,00	0,22	3,36	0,18	0,00	0,00
187	5,45	0,00	0,00	-0,22	-3,36	-0,18	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,12	3,36	0,28	0,00	0,00
188	6,41	0,00	0,00	-1,00	-3,18	-0,92	0,00	0,00	189	6,85	0,00	0,89	3,18	1,49	0,00	0,00
189	6,85	0,00	0,00	-0,89	-3,18	-1,49	0,00	0,00	190	7,28	0,00	0,78	3,18	1,99	0,00	0,00
190	7,28	0,00	0,00	-0,78	-3,18	-1,99	0,00	0,00	191	7,72	0,00	0,67	3,18	2,43	0,00	0,00
191	7,72	0,00	0,00	-0,67	-3,18	-2,43	0,00	0,00	47	8,15	0,00	0,57	3,18	2,80	0,00	0,00
192	0,66	0,00	0,00	3,42	-3,56	2,36	0,00	0,00	193	1,33	0,00	-3,20	3,56	-4,58	0,00	0,00
193	1,33	0,00	0,00	3,20	-3,56	4,58	0,00	0,00	194	1,99	0,00	-2,99	3,56	-6,66	0,00	0,00
194	1,99	0,00	0,00	2,99	-3,56	6,66	0,00	0,00	195	2,66	0,00	-2,77	3,56	-8,59	0,00	0,00
195	2,66	0,00	0,00	2,77	-3,56	8,59	0,00	0,00	87	3,32	0,00	-2,56	3,56	-10,38	0,00	0,00
196	3,85	0,00	0,00	1,17	-4,20	11,11	0,00	0,00	197	4,38	0,00	-1,06	4,20	-11,78	0,00	0,00
197	4,38	0,00	0,00	1,06	-4,20	11,78	0,00	0,00	198	4,92	0,00	-0,95	4,20	-12,38	0,00	0,00
198	4,92	0,00	0,00	0,95	-4,20	12,38	0,00	0,00	199	5,45	0,00	-0,84	4,20	-12,91	0,00	0,00
199	5,45	0,00	0,00	0,84	-4,20	12,91	0,00	0,00	88	5,98	0,00	-0,72	4,20	-13,37	0,00	0,00
200	6,41	0,00	0,00	-0,67	-4,22	13,00	0,00	0,00	201	6,85	0,00	0,80	4,22	-12,56	0,00	0,00
201	6,85	0,00	0,00	-0,80	-4,22	12,56	0,00	0,00	202	7,28	0,00	0,92	4,22	-12,04	0,00	0,00
202	7,28	0,00	0,00	-0,92	-4,22	12,04	0,00	0,00	203	7,72	0,00	1,04	4,22	-11,45	0,00	0,00
203	7,72	0,00	0,00	-1,04	-4,22	11,45	0,00	0,00	89	8,15	0,00	1,16	4,22	-10,79	0,00	0,00
204	0,66	0,00	0,00	0,07	-3,36	0,01	0,00	0,00	205	1,33	0,00	-0,18	3,36	-0,10	0,00	0,00
205	1,33	0,00	0,00	0,18	-3,36	0,10	0,00	0,00	206	1,99	0,00	-0,29	3,36	-0,25	0,00	0,00
206	1,99	0,00	0,00	0,29	-3,36	0,25	0,00	0,00	207	2,66	0,00	-0,39	3,36	-0,48	0,00	0,00
207	2,66	0,00	0,00	0,39	-3,36	0,48	0,00	0,00	96	3,32	0,00	-0,50	3,36	-0,78	0,00	0,00
208	3,85	0,00	0,00	-0,50	-3,35	0,46	0,00	0,00	209	4,38	0,00	0,41	3,35	-0,19	0,00	0,00
209	4,38	0,00	0,00	-0,41	-3,35	0,19	0,00	0,00	210	4,92	0,00	0,31	3,35	0,03	0,00	0,00
210	4,92	0,00	0,00	-0,31	-3,35	-0,03	0,00	0,00	211	5,45	0,00	0,21	3,35	0,18	0,00	0,00
211	5,45	0,00	0,00	-0,21	-3,35	-0,18	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,12	3,35	0,28	0,00	0,00
212	6,41	0,00	0,00	-1,00	-3,17	-0,92	0,00	0,00	213	6,85	0,00	0,89	3,17	1,49	0,00	0,00
213	6,85	0,00	0,00	-0,89	-3,17	-1,49	0,00	0,00	214	7,28	0,00	0,78	3,17	1,99	0,00	0,00
214	7,28	0,00	0,00	-0,78	-3,17	-1,99	0,00	0,00	215	7,72	0,00	0,67	3,17	2,43	0,00	0,00
215	7,72	0,00	0,00	-0,67	-3,17	-2,43	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,57	3,17	2,80	0,00	0,00
216	0,66	0,00	0,00	3,42	-3,57	2,36	0,00	0,00	217	1,33	0,00	-3,20	3,57	-4,58	0,00	0,00
217	1,33	0,00	0,00	3,20	-3,57	4,58	0,00	0,00	218	1,99	0,00	-2,99	3,57	-6,66	0,00	0,00
218	1,99	0,00	0,00	2,99	-3,57	6,66	0,00	0,00	219	2,66	0,00	-2,77	3,57	-8,59	0,00	0,00
219	2,66	0,00	0,00	2,77	-3,57	8,59	0,00	0,00	104	3,32	0,00	-2,56	3,57	-10,38	0,00	0,00
220	3,85	0,00	0,00	1,17	-4,20	11,11	0,00	0,00	221	4,38</						

CARATT. VENTO CASO 01: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx kN*m*10	My kN*m*10	Mt kN*m*10	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx kN*m*10	My kN*m*10	Mt kN*m*10
231	2,66	0,00	0,39	-3,36	0,48	0,00	0,00	113	3,32	0,00	-0,50	3,36	-0,78	0,00	0,00	0,00
232	3,85	0,00	-0,50	-3,35	0,46	0,00	0,00	233	4,38	0,00	0,41	3,35	-0,19	0,00	0,00	0,00
233	4,38	0,00	-0,41	-3,35	0,19	0,00	0,00	234	4,92	0,00	0,31	3,35	0,03	0,00	0,00	0,00
234	4,92	0,00	-0,31	-3,35	-0,03	0,00	0,00	235	5,45	0,00	0,22	3,35	0,18	0,00	0,00	0,00
235	5,45	0,00	-0,22	-3,35	-0,18	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,12	3,35	0,28	0,00	0,00	0,00
236	6,41	0,00	-1,00	-3,17	-0,92	0,00	0,00	237	6,85	0,00	0,89	3,17	1,49	0,00	0,00	0,00
237	6,85	0,00	-0,89	-3,17	-1,49	0,00	0,00	238	7,28	0,00	0,78	3,17	1,99	0,00	0,00	0,00
238	7,28	0,00	-0,78	-3,17	-1,99	0,00	0,00	239	7,72	0,00	0,67	3,17	2,43	0,00	0,00	0,00
239	7,72	0,00	-0,67	-3,17	-2,43	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,57	3,17	2,80	0,00	0,00	0,00
240	0,66	0,00	3,42	-3,58	2,36	0,00	0,00	241	1,33	0,00	-3,20	3,58	-4,58	0,00	0,00	0,00
241	1,33	0,00	3,20	-3,58	4,58	0,00	0,00	242	1,99	0,00	-2,99	3,58	-6,66	0,00	0,00	0,00
242	1,99	0,00	2,99	-3,58	6,66	0,00	0,00	243	2,66	0,00	-2,77	3,58	-8,59	0,00	0,00	0,00
243	2,66	0,00	2,77	-3,58	8,59	0,00	0,00	53	3,32	0,00	-2,56	3,58	-10,38	0,00	0,00	0,00
244	3,85	0,00	1,17	-4,21	11,11	0,00	0,00	245	4,38	0,00	-1,06	4,21	-11,78	0,00	0,00	0,00
245	4,38	0,00	1,06	-4,21	11,78	0,00	0,00	246	4,92	0,00	-0,95	4,21	-12,38	0,00	0,00	0,00
246	4,92	0,00	0,95	-4,21	12,38	0,00	0,00	247	5,45	0,00	-0,83	4,21	-12,91	0,00	0,00	0,00
247	5,45	0,00	0,83	-4,21	12,91	0,00	0,00	54	5,98	0,00	-0,72	4,21	-13,37	0,00	0,00	0,00
248	6,41	0,00	-0,67	-4,23	13,00	0,00	0,00	249	6,85	0,00	0,80	4,23	-12,56	0,00	0,00	0,00
249	6,85	0,00	-0,80	-4,23	12,56	0,00	0,00	250	7,28	0,00	0,92	4,23	-12,04	0,00	0,00	0,00
250	7,28	0,00	-0,92	-4,23	12,04	0,00	0,00	251	7,72	0,00	1,04	4,23	-11,45	0,00	0,00	0,00
251	7,72	0,00	-1,04	-4,23	11,45	0,00	0,00	55	8,15	0,00	1,16	4,23	-10,79	0,00	0,00	0,00
252	0,66	0,00	0,07	-3,38	0,01	0,00	0,00	253	1,33	0,00	-0,18	3,38	-0,10	0,00	0,00	0,00
253	1,33	0,00	0,18	-3,38	0,10	0,00	0,00	254	1,99	0,00	-0,29	3,38	-0,25	0,00	0,00	0,00
254	1,99	0,00	0,29	-3,38	0,25	0,00	0,00	255	2,66	0,00	-0,39	3,38	-0,48	0,00	0,00	0,00
255	2,66	0,00	0,39	-3,38	0,48	0,00	0,00	62	3,32	0,00	-0,50	3,38	-0,78	0,00	0,00	0,00
256	3,85	0,00	-0,50	-3,36	0,46	0,00	0,00	257	4,38	0,00	0,41	3,36	-0,19	0,00	0,00	0,00
257	4,38	0,00	-0,41	-3,36	0,19	0,00	0,00	258	4,92	0,00	0,31	3,36	0,03	0,00	0,00	0,00
258	4,92	0,00	-0,31	-3,36	-0,03	0,00	0,00	259	5,45	0,00	0,22	3,36	0,18	0,00	0,00	0,00
259	5,45	0,00	-0,22	-3,36	-0,18	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,12	3,36	0,28	0,00	0,00	0,00
260	6,41	0,00	-1,00	-3,18	-0,92	0,00	0,00	261	6,85	0,00	0,89	3,18	1,49	0,00	0,00	0,00
261	6,85	0,00	-0,89	-3,18	-1,49	0,00	0,00	262	7,28	0,00	0,78	3,18	1,99	0,00	0,00	0,00
262	7,28	0,00	-0,78	-3,18	-1,99	0,00	0,00	263	7,72	0,00	0,67	3,18	2,43	0,00	0,00	0,00
263	7,72	0,00	-0,67	-3,18	-2,43	0,00	0,00	64	8,15	0,00	0,57	3,18	2,80	0,00	0,00	0,00
264	0,66	0,00	3,42	-3,58	2,36	0,00	0,00	265	1,33	0,00	-3,20	3,58	-4,58	0,00	0,00	0,00
265	1,33	0,00	3,20	-3,58	4,58	0,00	0,00	266	1,99	0,00	-2,99	3,58	-6,66	0,00	0,00	0,00
266	1,99	0,00	2,99	-3,58	6,66	0,00	0,00	267	2,66	0,00	-2,77	3,58	-8,59	0,00	0,00	0,00
267	2,66	0,00	2,77	-3,58	8,59	0,00	0,00	121	3,32	0,00	-2,56	3,58	-10,38	0,00	0,00	0,00
268	3,85	0,00	1,17	-4,21	11,11	0,00	0,00	269	4,38	0,00	-1,06	4,21	-11,78	0,00	0,00	0,00
269	4,38	0,00	1,06	-4,21	11,78	0,00	0,00	270	4,92	0,00	-0,95	4,21	-12,38	0,00	0,00	0,00
270	4,92	0,00	0,95	-4,21	12,38	0,00	0,00	271	5,45	0,00	-0,83	4,21	-12,91	0,00	0,00	0,00
271	5,45	0,00	0,83	-4,21	12,91	0,00	0,00	122	5,98	0,00	-0,72	4,21	-13,37	0,00	0,00	0,00
272	6,41	0,00	-0,67	-4,23	13,00	0,00	0,00	273	6,85	0,00	0,80	4,23	-12,56	0,00	0,00	0,00
273	6,85	0,00	-0,80	-4,23	12,56	0,00	0,00	274	7,28	0,00	0,92	4,23	-12,04	0,00	0,00	0,00
274	7,28	0,00	-0,92	-4,23	12,04	0,00	0,00	275	7,72	0,00	1,04	4,23	-11,45	0,00	0,00	0,00
275	7,72	0,00	-1,04	-4,23	11,45	0,00	0,00	123	8,15	0,00	1,16	4,23	-10,79	0,00	0,00	0,00
276	0,66	0,00	0,07	-3,38	0,01	0,00	0,00	277	1,33	0,00	-0,18	3,38	-0,10	0,00	0,00	0,00
277	1,33	0,00	0,18	-3,38	0,10	0,00	0,00	278	1,99	0,00	-0,29	3,38	-0,25	0,00	0,00	0,00
278	1,99	0,00	0,29	-3,38	0,25	0,00	0,00	279	2,66	0,00	-0,39	3,38	-0,48	0,00	0,00	0,00
279	2,66	0,00	0,39	-3,38	0,48	0,00	0,00	145	3,32	0,00	-0,50	3,38	-0,78	0,00	0,00	0,00
280	3,85	0,00	-0,50	-3,36	0,46	0,00	0,00	281	4,38	0,00	0,41	3,36	-0,19	0,00	0,00	0,00
281	4,38	0,00	-0,41	-3,36	0,19	0,00	0,00	282	4,92	0,00	0,31	3,36	0,03	0,00	0,00	0,00
282	4,92	0,00	-0,31	-3,36	-0,03	0,00	0,00	283	5,45	0,00	0,22	3,36	0,18	0,00	0,00	0,00
283	5,45	0,00	-0,22	-3,36	-0,18	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,12	3,36	0,28	0,00	0,00	0,00
284	6,41	0,00	-1,00	-3,18	-0,92	0,00	0,00	285	6,85	0,00	0,89	3,18	1,49	0,00	0,00	0,00
285	6,85	0,00	-0,89	-3,18	-1,49	0,00	0,00	286	7,28	0,00	0,78	3,18	1,99	0,00	0,00	0,00
286	7,28	0,00	-0,78	-3,18	-1,99	0,00	0,00	287	7,72	0,00	0,67	3,18	2,43	0,00	0,00	0,00
287	7,72	0,00	-0,67	-3,18	-2,43	0,00	0,00	150	8,15	0,00	0,57	3,18	2,80	0,00	0,00	0,00

CARATT. VENTO CASO 02: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx kN*m*10	My kN*m*10	Mt kN*m*10	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx kN*m*10	My kN*m*10	Mt kN*m*10
1	0,00	0,00	3,63	-3,57	0,00	0,00	0,00	69	0,66	0,00	-3,42	3,57	-2,36	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	1,29	-4,20	10,38	0,00	0,00	73	3,85	0,00	-1,17	4,20	-11,11	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	-0,55	-4,22	13,37	0,00	0,00	77	6,41	0,00	0,67	4,22	-13,00	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	-2,16	-3,81	10,79	0,00	0,00	5	8,96	0,00	2,46	3,81	-7,25	0,00	0,00	0,00
5	8,96	0,00	-2,49	-3,79	7,25	0,00	0,00	6	9,74	0,00	1,80	3,79	-4,06	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	-2,57	-3,33	4,06	0,00	0,00	7	9,95	0,00	2,28	3,33	-2,52	0,00	0,00	0,00
7	9,95	0,00	-2,29	-3,32	2,52	0,00	0,00	8	10,73	0,00	1,19	3,32	1,65	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	-1,90	-2,97	-1,65	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,51	2,97	5,28	0,00	0,00	0,00
17	0,00	0,00	-0,03	-3,36	0,00	0,00	0,00	81	0,66	0,00	-0,07	3,36	-0,01	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	-0,60	-3,35	0,78	0,00	0,00	85	3,85	0,00	0,50	3,35	-0,46	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	-1,11	-3,17	-0,28	0,00	0,00	132	6,41	0,00	1,00	3,17	0,92	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	-1,33	-2,93	-2,80	0,00	0,00	13	8,96	0,00	1,05	2,93	4,62	0,00	0,00	0,00
13	8,96	0,00	-1,07	-2,93	-4,62	0,00	0,00	12	9,74	0,00	0,38	2,93	5,70	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	-1,00	-2,78	-5,70	0,00	0,00	11	9,95	0,00	0,71	2,78	6,25	0,00	0,00	0,00
11	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	10	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	-0,24	-2,79	-6,65	0,00	0,00	9	11,06	0,00	-1,15	2,79	5,28	0,00	0,00	0,00
18	0,00	0,00	3,63	-3,56	0,00	0,00	0,00	136	0,66	0,00	-3,42	3,56	-2,36	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	1,29	-4,20	10,38	0,00	0,00	141	3,85	0,00	-1,17	4,20	-11,11	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	-0,55	-4,22												

CARATT. VENTO CASO 02: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)
29	5,98	0,00	-1,11	-3,17	-0,28	0,00	0,00	0,00	164	6,41	0,00	1,00	3,17	0,92	0,00	0,00
30	8,15	0,00	-1,33	-2,93	-2,80	0,00	0,00	0,00	31	8,96	0,00	1,05	2,93	4,62	0,00	0,00
31	8,96	0,00	-1,07	-2,93	-4,62	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,38	2,93	5,70	0,00	0,00
32	9,74	0,00	-1,00	-2,78	-5,70	0,00	0,00	0,00	33	9,95	0,00	0,71	2,78	6,25	0,00	0,00
33	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
34	10,73	0,00	-0,24	-2,79	-6,65	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	-1,15	2,79	5,28	0,00	0,00
35	0,00	0,00	3,63	-3,58	0,00	0,00	0,00	0,00	168	0,66	0,00	-3,42	3,58	-2,36	0,00	0,00
36	3,32	0,00	1,29	-4,21	10,38	0,00	0,00	0,00	172	3,85	0,00	-1,17	4,21	-11,11	0,00	0,00
37	5,98	0,00	-0,55	-4,23	13,37	0,00	0,00	0,00	176	6,41	0,00	0,67	4,23	-13,00	0,00	0,00
38	8,15	0,00	-2,16	-3,82	10,79	0,00	0,00	0,00	39	8,96	0,00	2,46	3,82	-7,26	0,00	0,00
39	8,96	0,00	-2,49	-3,81	7,26	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	1,80	3,81	-4,06	0,00	0,00
40	9,74	0,00	-2,57	-3,34	4,06	0,00	0,00	0,00	41	9,95	0,00	2,28	3,34	-2,52	0,00	0,00
41	9,95	0,00	-2,29	-3,33	2,52	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	1,19	3,33	1,65	0,00	0,00
42	10,73	0,00	-1,90	-2,98	-1,65	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,51	2,98	5,28	0,00	0,00
44	0,00	0,00	-0,03	-3,38	0,00	0,00	0,00	0,00	180	0,66	0,00	-0,07	3,38	-0,01	0,00	0,00
45	3,32	0,00	-0,60	-3,36	0,78	0,00	0,00	0,00	184	3,85	0,00	0,50	3,36	-0,46	0,00	0,00
46	5,98	0,00	-1,11	-3,18	-0,28	0,00	0,00	0,00	188	6,41	0,00	1,00	3,18	0,92	0,00	0,00
47	8,15	0,00	-1,33	-2,94	-2,80	0,00	0,00	0,00	48	8,96	0,00	1,05	2,94	4,62	0,00	0,00
48	8,96	0,00	-1,07	-2,94	-4,62	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	0,38	2,94	5,70	0,00	0,00
49	9,74	0,00	-1,00	-2,79	-5,70	0,00	0,00	0,00	50	9,95	0,00	0,71	2,79	6,25	0,00	0,00
50	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
51	10,73	0,00	-0,24	-2,80	-6,65	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	-1,15	2,80	5,28	0,00	0,00
36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	3,63	-3,56	0,00	0,00	0,00	0,00	192	0,66	0,00	-3,42	3,56	-2,36	0,00	0,00
87	3,32	0,00	1,29	-4,20	10,38	0,00	0,00	0,00	196	3,85	0,00	-1,17	4,20	-11,11	0,00	0,00
88	5,98	0,00	-0,55	-4,22	13,37	0,00	0,00	0,00	200	6,41	0,00	0,67	4,22	-13,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	-2,16	-3,81	10,79	0,00	0,00	0,00	90	8,96	0,00	2,46	3,81	-7,26	0,00	0,00
90	8,96	0,00	-2,49	-3,79	7,26	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	1,80	3,79	-4,06	0,00	0,00
91	9,74	0,00	-2,57	-3,33	4,06	0,00	0,00	0,00	92	9,95	0,00	2,28	3,33	-2,52	0,00	0,00
92	9,95	0,00	-2,29	-3,32	2,52	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	1,19	3,32	1,65	0,00	0,00
93	10,73	0,00	-1,90	-2,97	-1,65	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,51	2,97	5,28	0,00	0,00
95	0,00	0,00	-0,03	-3,36	0,00	0,00	0,00	0,00	204	0,66	0,00	-0,07	3,36	-0,01	0,00	0,00
96	3,32	0,00	-0,60	-3,35	0,78	0,00	0,00	0,00	208	3,85	0,00	0,50	3,35	-0,46	0,00	0,00
97	5,98	0,00	-1,11	-3,17	-0,28	0,00	0,00	0,00	212	6,41	0,00	1,00	3,17	0,92	0,00	0,00
98	8,15	0,00	-1,33	-2,93	-2,80	0,00	0,00	0,00	99	8,96	0,00	1,05	2,93	4,62	0,00	0,00
99	8,96	0,00	-1,07	-2,93	-4,62	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,38	2,93	5,70	0,00	0,00
100	9,74	0,00	-1,00	-2,78	-5,70	0,00	0,00	0,00	101	9,95	0,00	0,71	2,78	6,25	0,00	0,00
101	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
102	10,73	0,00	-0,24	-2,79	-6,65	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	-1,15	2,79	5,28	0,00	0,00
103	0,00	0,00	3,63	-3,57	0,00	0,00	0,00	0,00	216	0,66	0,00	-3,42	3,57	-2,36	0,00	0,00
104	3,32	0,00	1,29	-4,20	10,38	0,00	0,00	0,00	220	3,85	0,00	-1,17	4,20	-11,11	0,00	0,00
105	5,98	0,00	-0,55	-4,22	13,37	0,00	0,00	0,00	224	6,41	0,00	0,67	4,22	-13,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	-2,16	-3,81	10,79	0,00	0,00	0,00	107	8,96	0,00	2,46	3,81	-7,26	0,00	0,00
107	8,96	0,00	-2,49	-3,79	7,26	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	1,80	3,79	-4,06	0,00	0,00
108	9,74	0,00	-2,57	-3,33	4,06	0,00	0,00	0,00	109	9,95	0,00	2,28	3,33	-2,52	0,00	0,00
109	9,95	0,00	-2,29	-3,32	2,52	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	1,19	3,32	1,65	0,00	0,00
110	10,73	0,00	-1,90	-2,97	-1,65	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,51	2,97	5,28	0,00	0,00
112	0,00	0,00	-0,03	-3,36	0,00	0,00	0,00	0,00	228	0,66	0,00	-0,07	3,36	-0,01	0,00	0,00
113	3,32	0,00	-0,60	-3,35	0,78	0,00	0,00	0,00	232	3,85	0,00	0,50	3,35	-0,46	0,00	0,00
114	5,98	0,00	-1,11	-3,17	-0,28	0,00	0,00	0,00	236	6,41	0,00	1,00	3,17	0,92	0,00	0,00
115	8,15	0,00	-1,33	-2,93	-2,80	0,00	0,00	0,00	116	8,96	0,00	1,05	2,93	4,62	0,00	0,00
116	8,96	0,00	-1,07	-2,93	-4,62	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,38	2,93	5,70	0,00	0,00
117	9,74	0,00	-1,00	-2,78	-5,70	0,00	0,00	0,00	118	9,95	0,00	0,71	2,78	6,25	0,00	0,00
118	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
119	10,73	0,00	-0,24	-2,79	-6,65	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	-1,15	2,79	5,28	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
9	11,06	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00</		

CARATT. VENTO CASO 02: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
94	11,06	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	10	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
17	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	12	9,74	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
1	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	6	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	8	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
112	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
114	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
117	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
95	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
113	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
115	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
119	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
110	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
108	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
52	0,00	0,00	3,63	-3,58	0,00	0,00	0,00	0,00	240	0,66	0,00	-3,42	3,58	-2,36	0,00	0,00
53	3,32	0,00	1,29	-4,21	10,38	0,00	0,00	0,00	244	3,85	0,00	-1,17	4,21	-11,11	0,00	0,00
54	5,98	0,00	-0,55	-4,23	13,37	0,00	0,00	0,00	248	6,41	0,00	0,67	4,23	-13,00	0,00	0,00
55	8,15	0,00	-2,16	-3,82	10,79	0,00	0,00	0,00	56	8,96	0,00	2,46	3,82	-7,26	0,00	0,00
56	8,96	0,00	-2,49	-3,81	7,26	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	1,80	3,81	-4,06	0,00	0,00
57	9,74	0,00	-2,57	-3,34	4,06	0,00	0,00	0,00	58	9,95	0,00	2,28	3,34	-2,52	0,00	0,00
58	9,95	0,00	-2,29	-3,33	2,52	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	1,19	3,33	1,65	0,00	0,00
59	10,73	0,00	-1,90	-2,98	-1,65	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,51	2,98	5,28	0,00	0,00
61	0,00	0,00	-0,03	-3,38	0,00	0,00	0,00	0,00	252	0,66	0,00	-0,07	3,38	-0,01	0,00	0,00
62	3,32	0,00	-0,60	-3,36	0,78	0,00	0,00	0,00	256	3,85	0,00	0,50	3,36	-0,46	0,00	0,00
63	5,98	0,00	-1,11	-3,18	-0,28	0,00	0,00	0,00	260	6,41	0,00	1,00	3,18	0,92	0,00	0,00
64	8,15	0,00	-1,33	-2,94	-2,80	0,00	0,00	0,00	65	8,96	0,00	1,05	2,94	4,62	0,00	0,00
65	8,96	0,00	-1,07	-2,94	-4,62	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	0,38	2,94	5,70	0,00	0,00
66	9,74	0,00	-1,00	-2,79	-5,70	0,00	0,00	0,00	67	9,95	0,00	0,71	2,79	6,25	0,00	0,00
67	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
68	10,73	0,00	-0,24	-2,80	-6,65	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	-1,15	2,80	5,28	0,00	0,00
53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

CARATT. VENTO CASO 02: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)
121	3,32	0,00	1,29	-4,21	10,38	0,00	0,00	0,00	268	3,85	0,00	-1,17	4,21	-11,11	0,00	0,00
122	5,98	0,00	-0,55	-4,23	13,37	0,00	0,00	0,00	272	6,41	0,00	0,67	4,23	-13,00	0,00	0,00
123	8,15	0,00	-2,16	-3,82	10,79	0,00	0,00	0,00	124	8,96	0,00	2,46	3,82	-7,26	0,00	0,00
124	8,96	0,00	-2,49	-3,81	7,26	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	1,80	3,81	-4,06	0,00	0,00
125	9,74	0,00	-2,57	-3,34	4,06	0,00	0,00	0,00	126	9,95	0,00	2,28	3,34	-2,52	0,00	0,00
126	9,95	0,00	-2,29	-3,33	2,52	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	1,19	3,33	1,65	0,00	0,00
127	10,73	0,00	-1,90	-2,98	-1,65	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,51	2,98	5,28	0,00	0,00
138	0,00	0,00	-0,03	-3,38	0,00	0,00	0,00	0,00	276	0,66	0,00	-0,07	3,38	-0,01	0,00	0,00
145	3,32	0,00	-0,60	-3,36	0,78	0,00	0,00	0,00	280	3,85	0,00	0,50	3,36	-0,46	0,00	0,00
149	5,98	0,00	-1,11	-3,18	-0,28	0,00	0,00	0,00	284	6,41	0,00	1,00	3,18	0,92	0,00	0,00
150	8,15	0,00	-1,33	-2,94	-2,80	0,00	0,00	0,00	151	8,96	0,00	1,05	2,94	4,62	0,00	0,00
151	8,96	0,00	-1,07	-2,94	-4,62	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,38	2,94	5,70	0,00	0,00
152	9,74	0,00	-1,00	-2,79	-5,70	0,00	0,00	0,00	154	9,95	0,00	0,71	2,79	6,25	0,00	0,00
154	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00
160	10,73	0,00	-0,24	-2,80	-6,65	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	-1,15	2,80	5,28	0,00	0,00
122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
69	0,66	0,00	3,42	-3,57	2,36	0,00	0,00	0,00	70	1,33	0,00	-3,20	3,57	-4,58	0,00	0,00
70	1,33	0,00	3,20	-3,57	4,58	0,00	0,00	0,00	71	1,99	0,00	-2,99	3,57	-6,66	0,00	0,00
71	1,99	0,00	2,99	-3,57	6,66	0,00	0,00	0,00	72	2,66	0,00	-2,77	3,57	-8,59	0,00	0,00
72	2,66	0,00	2,77	-3,57	8,59	0,00	0,00	0,00	2	3,32	0,00	-2,56	3,57	-10,38	0,00	0,00
73	3,85	0,00	1,17	-4,20	11,11	0,00	0,00	0,00	74	4,38	0,00	-1,06	4,20	-11,78	0,00	0,00
74	4,38	0,00	1,06	-4,20	11,78	0,00	0,00	0,00	75	4,92	0,00	-0,95	4,20	-12,38	0,00	0,00
75	4,92	0,00	0,95	-4,20	12,38	0,00	0,00	0,00	76	5,45	0,00	-0,83	4,20	-12,91	0,00	0,00
76	5,45	0,00	0,83	-4,20	12,91	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	-0,72	4,20	-13,37	0,00	0,00
77	6,41	0,00	-0,67	-4,22	13,00	0,00	0,00	0,00	78	6,85	0,00	0,80	4,22	-12,56	0,00	0,00
78	6,85	0,00	-0,80	-4,22	12,56	0,00	0,00	0,00	79	7,28	0,00	0,92	4,22	-12,04	0,00	0,00
79	7,28	0,00	-0,92	-4,22	12,04	0,00	0,00	0,00	80	7,72	0,00	1,04	4,22	-11,45	0,00	0,00
80	7,72	0,00	-1,04	-4,22	11,45	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	1,16	4,22	-10,79	0,00	0,00
81	0,66	0,00	0,07	-3,36	0,01	0,00	0,00	0,00	82	1,33	0,00	-0,18	3,36	-0,10	0,00	0,00
82	1,33	0,00	0,18	-3,36	0,10	0,00	0,00	0,00	83	1,99	0,00	-0,29	3,36	-0,25	0,00	0,00
83	1,99	0,00	0,29	-3,36	0,25	0,00	0,00	0,00	84	2,66	0,00	-0,39	3,36	-0,48	0,00	0,00
84	2,66	0,00	0,39	-3,36	0,48	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	-0,50	3,36	-0,78	0,00	0,00
85	3,85	0,00	-0,50	-3,35	0,46	0,00	0,00	0,00	128	4,38	0,00	0,41	3,35	-0,19	0,00	0,00
128	4,38	0,00	-0,41	-3,35	0,19	0,00	0,00	0,00	130	4,92	0,00	0,31	3,35	0,03	0,00	0,00
130	4,92	0,00	-0,31	-3,35	-0,03	0,00	0,00	0,00	131	5,45	0,00	0,22	3,35	0,18	0,00	0,00
131	5,45	0,00	-0,22	-3,35	-0,18	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,12	3,35	0,28	0,00	0,00
132	6,41	0,00	-1,00	-3,17	-0,92	0,00	0,00	0,00	133	6,85	0,00	0,89	3,17	1,49	0,00	0,00
133	6,85	0,00	-0,89	-3,17	-1,49	0,00	0,00	0,00	134	7,28	0,00	0,78	3,17	1,99	0,00	0,00
134	7,28	0,00	-0,78	-3,17	-1,99	0,00	0,00	0,00	135	7,72	0,00	0,67	3,17	2,43	0,00	0,00
135	7,72	0,00	-0,67	-3,17	-2,43	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	0,57	3,17	2,80	0,00	0,00
136	0,66	0,00	3,42	-3,56	2,36	0,00	0,00	0,00	137	1,33	0,00	-3,20	3,56	-4,58	0,00	0,00
137	1,33	0,00	3,20	-3,56	4,58	0,00	0,00	0,00	139	1,99	0,00	-2,99	3,56	-6,66	0,00	0,00
139	1,99	0,00	2,99	-3,56	6,66	0,00	0,00	0,00	140	2,66	0,00	-2,77	3,56	-8,59	0,00	0,00
140	2,66	0,00	2,77	-3,56	8,59	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	-2,56	3,56	-10,38	0,00	0,00
141	3,85	0,00	1,17	-4,20	11,11	0,00	0,00	0,00	142	4,38	0,00	-1,06	4,20	-11,78	0,00	0,00
142	4,38	0,00	1,06	-4,20	11,78	0,00	0,00	0,00	143	4,92	0,00	-0,95	4,20	-12,38	0,00	0,00
143	4,92	0,00	0,95	-4,20	12,38	0,00	0,00	0,00	144	5,45	0,00	-0,83	4,20	-12,91	0,00	0,00
144	5,45	0,00	0,83	-4,20	12,91	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	-0,72	4,20	-13,37	0,00	0,00
146	6,41	0,00	-0,67	-4,22	13,00	0,00	0,00	0,00	147	6,85	0,00	0,80	4,22	-12,56	0,00	0,00
147	6,85	0,00	-0,80	-4,22	12,56	0,00	0,00	0,00	148	7,28	0,00	0,92	4,22	-12,04	0,00	0,00
148	7,28	0,00	-0,92	-4,22	12,04	0,00	0,00	0,00	153	7,72	0,00	1,04	4,22	-11,45	0,00	0,00
153	7,72	0,00	-1,04	-4,22	11,45	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	1,16	4,22	-10,79	0,00	0,00
155	0,66	0,00	0,07	-3,36	0,01	0,00	0,00	0,00	156	1,33	0,00	-0,18	3,36	-0,10	0,00	0,00
156	1,33	0,00	0,18	-3,36	0,10	0,00	0,00	0,00	157	1,99	0,00	-0,29	3,36	-0,25	0,00	0,00
157	1,99	0,00	0,29	-3,36	0,25	0,00	0,00	0,00	158	2,66	0,00	-0,39	3,36	-0,48	0,00	0,00
158	2,66	0,00	0,39	-3,36	0,48	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	-0,50	3,36	-0,78	0,00	0,00
159	3,85	0,00	-0,50	-3,35	0,46	0,00	0,00	0,00	161	4,38	0,00	0,41	3,35	-0,19	0,00	0,00
161	4,38	0,00	-0,41	-3,35	0,19	0,00	0,00	0,00	162	4,92	0,00	0,31	3,35	0,03	0,00	0,00
162	4,92	0,00	-0,31	-3,35	-0,03	0,00	0,00	0,00	163	5,45	0,00	0,21	3,35	0,18	0,00	0,00
163	5,45	0,00	-0,21	-3,35	-0,18	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,12	3,35	0,28	0,00	0,00
164	6,41	0,00	-1,00	-3,17	-0,92	0,00	0,00	0,00	165	6,85	0,00	0,89	3,17	1,49	0,00	0,00
165	6,85	0,00	-0,89	-3,17	-1,49	0,00	0,00	0,00	166	7,28	0,00	0,78	3,17	1,99	0,00	0,00
166	7,28	0,00	-0,78	-3,17	-1,99	0,00	0,00	0,00	167	7,72	0,00	0,67	3,17	2,43	0,00	0,00
167	7,72	0,00	-0,67	-3,17	-2,43	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,57	3,17	2,80	0,00	0,00
168	0,66	0,00	3,42	-3,58	2,36	0,00	0,00	0,00	169	1,33	0,00	-3,20	3,58	-4,58	0,00	0,00
169	1,33	0,00	3,20	-3,58	4,58	0,00	0,00	0,00	170	1,99	0,00	-2,99	3,58	-6,66	0,00	0,00
170	1,99	0,00	2,99	-3,58	6,66	0,00	0,00									

CARATT. VENTO CASO 02: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
181	1,33	0,00	0,18	-3,38	0,10	0,00	0,00	0,00	182	1,99	0,00	-0,29	3,38	-0,25	0,00	0,00
182	1,99	0,00	0,29	-3,38	0,25	0,00	0,00	0,00	183	2,66	0,00	-0,39	3,38	-0,48	0,00	0,00
183	2,66	0,00	0,39	-3,38	0,48	0,00	0,00	0,00	45	3,32	0,00	-0,50	3,38	-0,78	0,00	0,00
184	3,85	0,00	-0,50	-3,36	0,46	0,00	0,00	0,00	185	4,38	0,00	0,41	3,36	-0,19	0,00	0,00
185	4,38	0,00	-0,41	-3,36	0,19	0,00	0,00	0,00	186	4,92	0,00	0,31	3,36	0,03	0,00	0,00
186	4,92	0,00	-0,31	-3,36	-0,03	0,00	0,00	0,00	187	5,45	0,00	0,22	3,36	0,18	0,00	0,00
187	5,45	0,00	-0,22	-3,36	-0,18	0,00	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,12	3,36	0,28	0,00	0,00
188	6,41	0,00	-1,00	-3,18	-0,92	0,00	0,00	0,00	189	6,85	0,00	0,89	3,18	1,49	0,00	0,00
189	6,85	0,00	-0,89	-3,18	-1,49	0,00	0,00	0,00	190	7,28	0,00	0,78	3,18	1,99	0,00	0,00
190	7,28	0,00	-0,78	-3,18	-1,99	0,00	0,00	0,00	191	7,72	0,00	0,67	3,18	2,43	0,00	0,00
191	7,72	0,00	-0,67	-3,18	-2,43	0,00	0,00	0,00	47	8,15	0,00	0,57	3,18	2,80	0,00	0,00
192	0,66	0,00	3,42	-3,56	2,36	0,00	0,00	0,00	193	1,33	0,00	-3,20	3,56	-4,58	0,00	0,00
193	1,33	0,00	3,20	-3,56	4,58	0,00	0,00	0,00	194	1,99	0,00	-2,99	3,56	-6,66	0,00	0,00
194	1,99	0,00	2,99	-3,56	6,66	0,00	0,00	0,00	195	2,66	0,00	-2,77	3,56	-8,59	0,00	0,00
195	2,66	0,00	2,77	-3,56	8,59	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	-2,56	3,56	-10,38	0,00	0,00
196	3,85	0,00	1,17	-4,20	11,11	0,00	0,00	0,00	197	4,38	0,00	-1,06	4,20	-11,78	0,00	0,00
197	4,38	0,00	1,06	-4,20	11,78	0,00	0,00	0,00	198	4,92	0,00	-0,95	4,20	-12,38	0,00	0,00
198	4,92	0,00	0,95	-4,20	12,38	0,00	0,00	0,00	199	5,45	0,00	-0,84	4,20	-12,91	0,00	0,00
199	5,45	0,00	0,84	-4,20	12,91	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	-0,72	4,20	-13,37	0,00	0,00
200	6,41	0,00	-0,67	-4,22	13,00	0,00	0,00	0,00	201	6,85	0,00	0,80	4,22	-12,56	0,00	0,00
201	6,85	0,00	-0,80	-4,22	12,56	0,00	0,00	0,00	202	7,28	0,00	0,92	4,22	-12,04	0,00	0,00
202	7,28	0,00	-0,92	-4,22	12,04	0,00	0,00	0,00	203	7,72	0,00	1,04	4,22	-11,45	0,00	0,00
203	7,72	0,00	-1,04	-4,22	11,45	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	1,16	4,22	-10,79	0,00	0,00
204	0,66	0,00	0,07	-3,36	0,01	0,00	0,00	0,00	205	1,33	0,00	-0,18	3,36	-0,10	0,00	0,00
205	1,33	0,00	0,18	-3,36	0,10	0,00	0,00	0,00	206	1,99	0,00	-0,29	3,36	-0,25	0,00	0,00
206	1,99	0,00	0,29	-3,36	0,25	0,00	0,00	0,00	207	2,66	0,00	-0,39	3,36	-0,48	0,00	0,00
207	2,66	0,00	0,39	-3,36	0,48	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	-0,50	3,36	-0,78	0,00	0,00
208	3,85	0,00	-0,50	-3,35	0,46	0,00	0,00	0,00	209	4,38	0,00	0,41	3,35	-0,19	0,00	0,00
209	4,38	0,00	-0,41	-3,35	0,19	0,00	0,00	0,00	210	4,92	0,00	0,31	3,35	0,03	0,00	0,00
210	4,92	0,00	-0,31	-3,35	-0,03	0,00	0,00	0,00	211	5,45	0,00	0,21	3,35	0,18	0,00	0,00
211	5,45	0,00	-0,21	-3,35	-0,18	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,12	3,35	0,28	0,00	0,00
212	6,41	0,00	-1,00	-3,17	-0,92	0,00	0,00	0,00	213	6,85	0,00	0,89	3,17	1,49	0,00	0,00
213	6,85	0,00	-0,89	-3,17	-1,49	0,00	0,00	0,00	214	7,28	0,00	0,78	3,17	1,99	0,00	0,00
214	7,28	0,00	-0,78	-3,17	-1,99	0,00	0,00	0,00	215	7,72	0,00	0,67	3,17	2,43	0,00	0,00
215	7,72	0,00	-0,67	-3,17	-2,43	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,57	3,17	2,80	0,00	0,00
216	0,66	0,00	3,42	-3,57	2,36	0,00	0,00	0,00	217	1,33	0,00	-3,20	3,57	-4,58	0,00	0,00
217	1,33	0,00	3,20	-3,57	4,58	0,00	0,00	0,00	218	1,99	0,00	-2,99	3,57	-6,66	0,00	0,00
218	1,99	0,00	2,99	-3,57	6,66	0,00	0,00	0,00	219	2,66	0,00	-2,77	3,57	-8,59	0,00	0,00
219	2,66	0,00	2,77	-3,57	8,59	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	-2,56	3,57	-10,38	0,00	0,00
220	3,85	0,00	1,17	-4,20	11,11	0,00	0,00	0,00	221	4,38	0,00	-1,06	4,20	-11,78	0,00	0,00
221	4,38	0,00	1,06	-4,20	11,78	0,00	0,00	0,00	222	4,92	0,00	-0,95	4,20	-12,38	0,00	0,00
222	4,92	0,00	0,95	-4,20	12,38	0,00	0,00	0,00	223	5,45	0,00	-0,84	4,20	-12,91	0,00	0,00
223	5,45	0,00	0,84	-4,20	12,91	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	-0,72	4,20	-13,37	0,00	0,00
224	6,41	0,00	-0,67	-4,22	13,00	0,00	0,00	0,00	225	6,85	0,00	0,80	4,22	-12,56	0,00	0,00
225	6,85	0,00	-0,80	-4,22	12,56	0,00	0,00	0,00	226	7,28	0,00	0,92	4,22	-12,04	0,00	0,00
226	7,28	0,00	-0,92	-4,22	12,04	0,00	0,00	0,00	227	7,72	0,00	1,04	4,22	-11,45	0,00	0,00
227	7,72	0,00	-1,04	-4,22	11,45	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	1,16	4,22	-10,79	0,00	0,00
228	0,66	0,00	0,07	-3,36	0,01	0,00	0,00	0,00	229	1,33	0,00	-0,18	3,36	-0,10	0,00	0,00
229	1,33	0,00	0,18	-3,36	0,10	0,00	0,00	0,00	230	1,99	0,00	-0,29	3,36	-0,25	0,00	0,00
230	1,99	0,00	0,29	-3,36	0,25	0,00	0,00	0,00	231	2,66	0,00	-0,39	3,36	-0,48	0,00	0,00
231	2,66	0,00	0,39	-3,36	0,48	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	-0,50	3,36	-0,78	0,00	0,00
232	3,85	0,00	-0,50	-3,35	0,46	0,00	0,00	0,00	233	4,38	0,00	0,41	3,35	-0,19	0,00	0,00
233	4,38	0,00	-0,41	-3,35	0,19	0,00	0,00	0,00	234	4,92	0,00	0,31	3,35	0,03	0,00	0,00
234	4,92	0,00	-0,31	-3,35	-0,03	0,00	0,00	0,00	235	5,45	0,00	0,22	3,35	0,18	0,00	0,00
235	5,45	0,00	-0,22	-3,35	-0,18	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,12	3,35	0,28	0,00	0,00
236	6,41	0,00	-1,00	-3,17	-0,92	0,00	0,00	0,00	237	6,85	0,00	0,89	3,17	1,49	0,00	0,00
237	6,85	0,00	-0,89	-3,17	-1,49	0,00	0,00	0,00	238	7,28	0,00	0,78	3,17	1,99	0,00	0,00
238	7,28	0,00	-0,78	-3,17	-1,99	0,00	0,00	0,00	239	7,72	0,00	0,67	3,17	2,43	0,00	0,00
239	7,72	0,00	-0,67	-3,17	-2,43	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,57	3,17	2,80	0,00	0,00
240	0,66	0,00	3,42	-3,58	2,36	0,00	0,00	0,00	241	1,33	0,00	-3,20	3,58	-4,58	0,00	0,00
241	1,33	0,00	3,20	-3,58	4,58	0,00	0,00	0,00	242	1,99	0,00	-2,99	3,58	-6,66	0,00	0,00
242	1,99	0,00	2,99	-3,58	6,66	0,00	0,00	0,00	243	2,66	0,00	-2,77	3,58	-8,59	0,00	0,00
243	2,66	0,00	2,77	-3,58	8,59	0,00	0,00	0,00	53	3,32	0,00	-2,56	3,58	-10,38	0,00	0,00
244	3,85	0,00	1,17	-4,21	11,11	0,00	0,00	0,00	245	4,38	0,00	-1,06	4,21	-11,78	0,00	0,00
245	4,38	0,00	1,06	-4,21	11,78	0,00	0,00	0,00	246	4,92	0,00	-0,95	4,21	-12,38	0,00	0,00
246	4,92	0,00	0,95	-4,21	12,38	0,00	0,00	0,00	247	5,45	0,00	-0,84	4,21	-12,91	0,00	0,00
247	5,45	0,00	0,84	-4,21	12,91	0,00	0,00	0,00	54	5,98	0,00	-0,72	4,21	-13,37	0,00	0,00
248	6,41	0,00	-0,67	-4,23	13,00	0,00	0,00	0,00	249	6,85	0,00	0,80	4,23	-12,56	0,00	0,00
249	6,85	0,00	-0,80	-4,23	12,56	0,00	0,00	0,00	250	7,28	0,00	0,92	4,23	-12,04	0,00	0,00
250	7,28	0,00	-0,92	-4,23	12,04	0,00	0,00	0,00	251	7,72	0,00	1,04	4,23	-11,45	0,00	0,00
251	7,72	0,00	-1,04	-4,23	11,45	0,00	0,00	0,00	55	8,15	0,00	1,16	4,23	-10,79	0,00	0,00
252	0,66	0,00	0,07	-3,38	0,01	0,00	0,00	0,00	253	1,33	0,00	-0,18	3,38	-0,10	0,00	0,00
253	1,33	0,00	0,18	-3,38	0,10	0,00	0,00	0,00	254	1,99	0,00	-0,29	3,38	-0,25	0,00	0,00
254	1,99	0,00	0,29	-3,38	0,25	0,00	0,00	0,00	255	2,66	0,00	-0,39	3,38	-0,48	0,00	0,00
255	2,66	0,00	0,39	-3,38	0,48	0,00	0,00	0,00	62	3,32	0,00	-0,50	3,38	-0,78	0,00	0,00
256	3,85	0,00	-0,50	-3,36	0,46	0,00	0,00	0,00	257	4,38	0,00	0,41	3,36	-0,19	0,00	0,00
257	4,38	0,00	-0,41	-3												

CARATT. VENTO CASO 02: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
268	3,85	0,00	1,17	-4,21	11,11	0,00	0,00	0,00	269	4,38	0,00	-1,06	4,21	-11,78	0,00	0,00
269	4,38	0,00	1,06	-4,21	11,78	0,00	0,00	0,00	270	4,92	0,00	-0,95	4,21	-12,38	0,00	0,00
270	4,92	0,00	0,95	-4,21	12,38	0,00	0,00	0,00	271	5,45	0,00	-0,83	4,21	-12,91	0,00	0,00
271	5,45	0,00	0,83	-4,21	12,91	0,00	0,00	0,00	122	5,98	0,00	-0,72	4,21	-13,37	0,00	0,00
272	6,41	0,00	-0,67	-4,23	13,00	0,00	0,00	0,00	273	6,85	0,00	0,80	4,23	-12,56	0,00	0,00
273	6,85	0,00	-0,80	-4,23	12,56	0,00	0,00	0,00	274	7,28	0,00	0,92	4,23	-12,04	0,00	0,00
274	7,28	0,00	-0,92	-4,23	12,04	0,00	0,00	0,00	275	7,72	0,00	1,04	4,23	-11,45	0,00	0,00
275	7,72	0,00	-1,04	-4,23	11,45	0,00	0,00	0,00	123	8,15	0,00	1,16	4,23	-10,79	0,00	0,00
276	0,66	0,00	0,07	-3,38	0,01	0,00	0,00	0,00	277	1,33	0,00	-0,18	3,38	-0,10	0,00	0,00
277	1,33	0,00	0,18	-3,38	0,10	0,00	0,00	0,00	278	1,99	0,00	-0,29	3,38	-0,25	0,00	0,00
278	1,99	0,00	0,29	-3,38	0,25	0,00	0,00	0,00	279	2,66	0,00	-0,39	3,38	-0,48	0,00	0,00
279	2,66	0,00	0,39	-3,38	0,48	0,00	0,00	0,00	145	3,32	0,00	-0,50	3,38	-0,78	0,00	0,00
280	3,85	0,00	-0,50	-3,36	0,46	0,00	0,00	0,00	281	4,38	0,00	0,41	3,36	-0,19	0,00	0,00
281	4,38	0,00	-0,41	-3,36	0,19	0,00	0,00	0,00	282	4,92	0,00	0,31	3,36	0,03	0,00	0,00
282	4,92	0,00	-0,31	-3,36	-0,03	0,00	0,00	0,00	283	5,45	0,00	0,22	3,36	0,18	0,00	0,00
283	5,45	0,00	-0,22	-3,36	-0,18	0,00	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,12	3,36	0,28	0,00	0,00
284	6,41	0,00	-1,00	-3,18	-0,92	0,00	0,00	0,00	285	6,85	0,00	0,89	3,18	1,49	0,00	0,00
285	6,85	0,00	-0,89	-3,18	-1,49	0,00	0,00	0,00	286	7,28	0,00	0,78	3,18	1,99	0,00	0,00
286	7,28	0,00	-0,78	-3,18	-1,99	0,00	0,00	0,00	287	7,72	0,00	0,67	3,18	2,43	0,00	0,00
287	7,72	0,00	-0,67	-3,18	-2,43	0,00	0,00	0,00	150	8,15	0,00	0,57	3,18	2,80	0,00	0,00

CARATT. NEVE CON VENTO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
1	0,00	0,00	-2,94	9,27	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,66	0,00	2,94	-9,27	1,97	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,17	9,73	-9,87	0,00	0,00	0,00	73	3,85	0,00	-0,17	-9,73	9,77	0,00	0,00
3	5,98	0,00	3,04	9,25	-9,38	0,00	0,00	0,00	77	6,41	0,00	-3,01	-9,22	7,55	0,00	0,00
4	8,15	0,00	4,33	7,68	-0,94	0,00	0,00	0,00	5	8,96	0,00	-3,16	-6,95	-4,87	0,00	0,00
5	8,96	0,00	3,20	6,93	4,87	0,00	0,00	0,00	6	9,74	0,00	-1,51	-5,89	-8,45	0,00	0,00
6	9,74	0,00	2,73	5,44	8,45	0,00	0,00	0,00	7	9,95	0,00	-1,75	-5,10	-9,88	0,00	0,00
7	9,95	0,00	1,77	5,09	9,88	0,00	0,00	0,00	8	10,73	0,00	1,31	-4,02	-10,09	0,00	0,00
8	10,73	0,00	-0,39	4,21	10,09	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	1,87	-4,05	-5,93	0,00	0,00
17	0,00	0,00	-3,26	7,06	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,66	0,00	3,26	-7,06	2,19	0,00	0,00
16	3,32	0,00	-0,84	7,73	-10,94	0,00	0,00	0,00	85	3,85	0,00	0,84	-7,73	11,45	0,00	0,00
15	5,98	0,00	1,49	7,64	-13,46	0,00	0,00	0,00	132	6,41	0,00	-1,47	-7,62	12,56	0,00	0,00
14	8,15	0,00	2,87	6,76	-9,35	0,00	0,00	0,00	13	8,96	0,00	-2,27	-6,40	5,38	0,00	0,00
13	8,96	0,00	2,32	6,38	-5,38	0,00	0,00	0,00	12	9,74	0,00	-1,47	-5,86	2,52	0,00	0,00
12	9,74	0,00	2,69	5,42	-2,52	0,00	0,00	0,00	11	9,95	0,00	-2,20	-5,25	0,97	0,00	0,00
11	9,95	0,00	2,22	5,24	-0,97	0,00	0,00	0,00	10	10,73	0,00	-0,67	-4,70	-2,32	0,00	0,00
10	10,73	0,00	1,70	4,44	2,32	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	-0,95	-4,36	-5,93	0,00	0,00
18	0,00	0,00	-2,94	9,26	0,00	0,00	0,00	0,00	136	0,66	0,00	2,94	-9,26	1,97	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,16	9,73	-9,87	0,00	0,00	0,00	141	3,85	0,00	-0,16	-9,73	9,77	0,00	0,00
20	5,98	0,00	3,04	9,25	-9,38	0,00	0,00	0,00	146	6,41	0,00	-3,01	-9,22	7,55	0,00	0,00
21	8,15	0,00	4,33	7,68	-0,94	0,00	0,00	0,00	22	8,96	0,00	-3,16	-6,95	-4,87	0,00	0,00
22	8,96	0,00	3,20	6,93	4,87	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	-1,51	-5,89	-8,45	0,00	0,00
23	9,74	0,00	2,73	5,44	8,45	0,00	0,00	0,00	24	9,95	0,00	-1,75	-5,09	-9,88	0,00	0,00
24	9,95	0,00	1,77	5,09	9,88	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	1,31	-4,02	-10,09	0,00	0,00
25	10,73	0,00	-0,39	4,21	10,09	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	1,87	-4,05	-5,93	0,00	0,00
27	0,00	0,00	-3,26	7,05	0,00	0,00	0,00	0,00	155	0,66	0,00	3,26	-7,05	2,19	0,00	0,00
28	3,32	0,00	-0,84	7,73	-10,94	0,00	0,00	0,00	159	3,85	0,00	0,84	-7,73	11,45	0,00	0,00
29	5,98	0,00	1,49	7,64	-13,46	0,00	0,00	0,00	164	6,41	0,00	-1,47	-7,62	12,56	0,00	0,00
30	8,15	0,00	2,87	6,76	-9,35	0,00	0,00	0,00	31	8,96	0,00	-2,27	-6,40	5,38	0,00	0,00
31	8,96	0,00	2,32	6,38	-5,38	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	-1,47	-5,86	2,52	0,00	0,00
32	9,74	0,00	2,69	5,42	-2,52	0,00	0,00	0,00	33	9,95	0,00	-2,20	-5,25	0,97	0,00	0,00
33	9,95	0,00	2,22	5,24	-0,97	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	-0,67	-4,70	-2,32	0,00	0,00
34	10,73	0,00	1,70	4,44	2,32	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	-0,95	-4,36	-5,93	0,00	0,00
35	0,00	0,00	-2,94	9,31	0,00	0,00	0,00	0,00	168	0,66	0,00	2,94	-9,31	1,97	0,00	0,00
36	3,32	0,00	0,16	9,76	-9,87	0,00	0,00	0,00	172	3,85	0,00	-0,16	-9,76	9,77	0,00	0,00
37	5,98	0,00	3,04	9,27	-9,38	0,00	0,00	0,00	176	6,41	0,00	-3,01	-9,24	7,55	0,00	0,00
38	8,15	0,00	4,33	7,70	-0,94	0,00	0,00	0,00	39	8,96	0,00	-3,16	-6,97	-4,87	0,00	0,00
39	8,96	0,00	3,20	6,95	4,87	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	-1,51	-5,91	-8,45	0,00	0,00
40	9,74	0,00	2,73	5,45	8,45	0,00	0,00	0,00	41	9,95	0,00	-1,75	-5,11	-9,88	0,00	0,00
41	9,95	0,00	1,77	5,10	9,88	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	1,31	-4,04	-10,09	0,00	0,00
42	10,73	0,00	-0,39	4,23	10,09	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	1,87	-4,06	-5,93	0,00	0,00
44	0,00	0,00	-3,26	7,09	0,00	0,00	0,00	0,00	180	0,66	0,00	3,26	-7,09	2,19	0,00	0,00
45	3,32	0,00	-0,84	7,76	-10,94	0,00	0,00	0,00	184	3,85	0,00	0,84	-7,76	11,45	0,00	0,00
46	5,98	0,00	1,49	7,66	-13,46	0,00	0,00	0,00	188	6,41	0,00	-1,47	-7,64	12,56	0,00	0,00
47	8,15	0,00	2,87	6,78	-9,35	0,00	0,00	0,00	48	8,96	0,00	-2,27	-6,42	5,38	0,00	0,00
48	8,96	0,00	2,32	6,40	-5,38	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	-1,47	-5,88	2,52	0,00	0,00
49	9,74	0,00	2,69	5,44	-2,52	0,00	0,00	0,00	50	9,95	0,00	-2,20	-5,26	0,97	0,00	0,00
50	9,95	0,00	2,22	5,25	-0,97	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	-0,67	-4,72	-2,32	0,00	0,00
51	10,73	0,00	1,70	4,46	2,32	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	-0,95	-4,37	-5,93	0,00	0,00
36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	5,98	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	54	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
38	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,		

CARATT. NEVE CON VENTO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
90	8,96	0,00	3,20	6,93	4,87	0,00	0,00	91	9,74	0,00	-1,51	-5,89	-8,45	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	2,73	5,44	8,45	0,00	0,00	92	9,95	0,00	-1,75	-5,09	-9,88	0,00	0,00	0,00
92	9,95	0,00	1,77	5,09	9,88	0,00	0,00	93	10,73	0,00	1,31	-4,02	-10,09	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	-0,39	4,21	10,09	0,00	0,00	94	11,06	0,00	1,87	-4,05	-5,93	0,00	0,00	0,00
95	0,00	0,00	-3,26	7,05	0,00	0,00	0,00	204	0,66	0,00	3,26	-7,05	2,19	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	-0,84	7,73	-10,94	0,00	0,00	208	3,85	0,00	0,84	-7,73	11,45	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	1,49	7,64	-13,46	0,00	0,00	212	6,41	0,00	-1,47	-7,62	12,57	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	2,87	6,76	-9,35	0,00	0,00	99	8,96	0,00	-2,27	-6,40	5,38	0,00	0,00	0,00
99	8,96	0,00	2,32	6,38	-5,38	0,00	0,00	100	9,74	0,00	-1,47	-5,86	2,52	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	2,69	5,42	-2,52	0,00	0,00	101	9,95	0,00	-2,20	-5,25	0,97	0,00	0,00	0,00
101	9,95	0,00	2,22	5,24	-0,97	0,00	0,00	102	10,73	0,00	-0,67	-4,70	-2,32	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	1,70	4,44	2,32	0,00	0,00	94	11,06	0,00	-0,95	-4,36	-5,93	0,00	0,00	0,00
103	0,00	0,00	-2,94	9,27	0,00	0,00	0,00	216	0,66	0,00	2,94	-9,27	1,97	0,00	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,17	9,73	-9,87	0,00	0,00	220	3,85	0,00	-0,17	-9,73	9,77	0,00	0,00	0,00
105	5,98	0,00	3,04	9,25	-9,38	0,00	0,00	224	6,41	0,00	-3,01	-9,22	7,55	0,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	4,33	7,68	-0,94	0,00	0,00	107	8,96	0,00	-3,16	-6,95	-4,87	0,00	0,00	0,00
107	8,96	0,00	3,20	6,93	4,87	0,00	0,00	108	9,74	0,00	-1,51	-5,89	-8,45	0,00	0,00	0,00
108	9,74	0,00	2,73	5,44	8,45	0,00	0,00	109	9,95	0,00	-1,75	-5,10	-9,88	0,00	0,00	0,00
109	9,95	0,00	1,77	5,09	9,88	0,00	0,00	110	10,73	0,00	1,31	-4,02	-10,09	0,00	0,00	0,00
110	10,73	0,00	-0,39	4,21	10,09	0,00	0,00	111	11,06	0,00	1,87	-4,05	-5,93	0,00	0,00	0,00
112	0,00	0,00	-3,26	7,06	0,00	0,00	0,00	228	0,66	0,00	3,26	-7,06	2,19	0,00	0,00	0,00
113	3,32	0,00	-0,84	7,73	-10,94	0,00	0,00	232	3,85	0,00	0,84	-7,73	11,45	0,00	0,00	0,00
114	5,98	0,00	1,49	7,64	-13,46	0,00	0,00	236	6,41	0,00	-1,47	-7,62	12,56	0,00	0,00	0,00
115	8,15	0,00	2,87	6,76	-9,35	0,00	0,00	116	8,96	0,00	-2,27	-6,40	5,38	0,00	0,00	0,00
116	8,96	0,00	2,32	6,38	-5,38	0,00	0,00	117	9,74	0,00	-1,47	-5,86	2,52	0,00	0,00	0,00
117	9,74	0,00	2,69	5,42	-2,52	0,00	0,00	118	9,95	0,00	-2,20	-5,25	0,97	0,00	0,00	0,00
118	9,95	0,00	2,22	5,24	-0,97	0,00	0,00	119	10,73	0,00	-0,67	-4,70	-2,32	0,00	0,00	0,00
119	10,73	0,00	1,70	4,44	2,32	0,00	0,00	111	11,06	0,00	-0,95	-4,36	-5,93	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
9	11,06	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	37	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
94	11,06	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	10	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
17	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	12	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	0,00
1	0,00	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,0

CARATT. NEVE CON VENTO: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx kN*m*10	My kN*m*10	Mt kN*m*10	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx kN*m*10	My kN*m*10	Mt kN*m*10
114	5,98	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
117	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
113	3,32	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
115	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
119	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
110	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
108	9,74	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
52	0,00	0,00	-2,94	9,31	0,00	0,00	0,00	0,00	240	0,66	0,00	2,94	-9,31	1,97	0,00	0,00
53	3,32	0,00	0,16	9,76	-9,87	0,00	0,00	0,00	244	3,85	0,00	-0,16	-9,76	9,77	0,00	0,00
54	5,98	0,00	3,04	9,27	-9,38	0,00	0,00	0,00	248	6,41	0,00	-3,04	-9,27	7,55	0,00	0,00
55	8,15	0,00	4,33	7,70	-9,94	0,00	0,00	0,00	56	8,96	0,00	-3,16	-6,97	-4,87	0,00	0,00
56	8,96	0,00	3,20	6,95	4,87	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	-1,51	-5,91	-8,45	0,00	0,00
57	9,74	0,00	2,73	5,45	8,45	0,00	0,00	0,00	58	9,95	0,00	-1,75	-5,11	-9,88	0,00	0,00
58	9,95	0,00	1,77	5,10	9,88	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	1,31	-4,04	-10,09	0,00	0,00
59	10,73	0,00	-0,39	4,23	10,09	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	1,87	-4,06	-5,93	0,00	0,00
61	0,00	0,00	-3,26	7,09	0,00	0,00	0,00	0,00	252	0,66	0,00	3,26	-7,09	2,19	0,00	0,00
62	3,32	0,00	-0,84	7,76	-10,94	0,00	0,00	0,00	256	3,85	0,00	0,84	-7,76	11,45	0,00	0,00
63	5,98	0,00	1,49	7,66	-13,46	0,00	0,00	0,00	260	6,41	0,00	-1,49	-7,66	12,56	0,00	0,00
64	8,15	0,00	2,87	6,78	-9,35	0,00	0,00	0,00	65	8,96	0,00	-2,27	-6,42	5,38	0,00	0,00
65	8,96	0,00	2,32	6,40	-5,38	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	-1,47	-5,88	2,52	0,00	0,00
66	9,74	0,00	2,69	5,44	-2,52	0,00	0,00	0,00	67	9,95	0,00	-2,20	-5,26	0,97	0,00	0,00
67	9,95	0,00	2,22	5,25	-0,97	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	-0,67	-4,72	-2,32	0,00	0,00
68	10,73	0,00	1,70	4,46	2,32	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	-0,95	-4,37	-5,93	0,00	0,00
53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	5,98	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
120	0,00	0,00	-2,94	9,31	0,00	0,00	0,00	0,00	264	0,66	0,00	2,94	-9,31	1,97	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,16	9,76	-9,87	0,00	0,00	0,00	268	3,85	0,00	-0,16	-9,76	9,77	0,00	0,00
122	5,98	0,00	3,04	9,27	-9,38	0,00	0,00	0,00	272	6,41	0,00	-3,04	-9,27	7,55	0,00	0,00
123	8,15	0,00	4,33	7,70	-9,94	0,00	0,00	0,00	124	8,96	0,00	-3,16	-6,97	-4,87	0,00	0,00
124	8,96	0,00	3,20	6,95	4,87	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	-1,51	-5,91	-8,45	0,00	0,00
125	9,74	0,00	2,73	5,45	8,45	0,00	0,00	0,00	126	9,95	0,00	-1,75	-5,11	-9,88	0,00	0,00
126	9,95	0,00	1,77	5,10	9,88	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	1,31	-4,04	-10,09	0,00	0,00
127	10,73	0,00	-0,39	4,23	10,09	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	1,87	-4,06	-5,93	0,00	0,00
138	0,00	0,00	-3,26	7,09	0,00	0,00	0,00	0,00	276	0,66	0,00	3,26	-7,09	2,19	0,00	0,00
145	3,32	0,00	-0,84	7,76	-10,94	0,00	0,00	0,00	280	3,85	0,00	0,84	-7,76	11,45	0,00	0,00
149	5,98	0,00	1,49	7,66	-13,46	0,00	0,00	0,00	284	6,41	0,00	-1,49	-7,66	12,56	0,00	0,00
150	8,15	0,00	2,87	6,78	-9,35	0,00	0,00	0,00	151	8,96	0,00	-2,27	-6,42	5,38	0,00	0,00
151	8,96	0,00	2,32	6,40	-5,38	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	-1,47	-5,88	2,52	0,00	0,00
152	9,74	0,00	2,69	5,44	-2,52	0,00	0,00	0,00	154	9,95	0,00	-2,20	-5,26	0,97	0,00	0,00
154	9,95	0,00	2,22	5,25	-0,97	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	-0,67	-4,72	-2,32	0,00	0,00
160	10,73	0,00	1,70	4,46	2,32	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	-0,95	-4,37	-5,93	0,00	0,00
122	5,98	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
69	0,66	0,00	-2,94	9,27	-1,97	0,00	0,00	0,00	70	1,33	0,00	2,94	-9,27	3,95	0,00	0,00
70	1,33	0														

CARATT. NEVE CON VENTO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
80	7,72	0,00	2,58	8,77	-2,42	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	-2,32	-8,50	0,94	0,00	0,00
81	0,66	0,00	-3,26	7,06	-2,19	0,00	0,00	0,00	82	1,33	0,00	3,26	-7,06	4,38	0,00	0,00
82	1,33	0,00	-3,26	7,06	-4,38	0,00	0,00	0,00	83	1,99	0,00	3,26	-7,06	6,57	0,00	0,00
83	1,99	0,00	-3,26	7,06	-6,57	0,00	0,00	0,00	84	2,66	0,00	3,26	-7,06	8,76	0,00	0,00
84	2,66	0,00	-3,26	7,06	-8,76	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	3,26	-7,06	10,94	0,00	0,00
85	3,85	0,00	-0,84	7,73	-11,45	0,00	0,00	0,00	128	4,38	0,00	0,84	-7,73	11,95	0,00	0,00
128	4,38	0,00	-0,84	7,73	-11,95	0,00	0,00	0,00	130	4,92	0,00	0,84	-7,73	12,45	0,00	0,00
130	4,92	0,00	-0,84	7,73	-12,45	0,00	0,00	0,00	131	5,45	0,00	0,84	-7,73	12,95	0,00	0,00
131	5,45	0,00	-0,84	7,73	-12,95	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,84	-7,73	13,46	0,00	0,00
132	6,41	0,00	1,47	7,62	-12,56	0,00	0,00	0,00	133	6,85	0,00	-1,43	-7,57	11,69	0,00	0,00
133	6,85	0,00	1,43	7,57	-11,69	0,00	0,00	0,00	134	7,28	0,00	-1,35	-7,50	10,85	0,00	0,00
134	7,28	0,00	1,35	7,50	-10,85	0,00	0,00	0,00	135	7,72	0,00	-1,25	-7,39	10,06	0,00	0,00
135	7,72	0,00	1,25	7,39	-10,06	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	-1,12	-7,26	9,35	0,00	0,00
136	0,66	0,00	-2,94	9,26	-1,97	0,00	0,00	0,00	137	1,33	0,00	2,94	-9,26	3,95	0,00	0,00
137	1,33	0,00	-2,94	9,26	-3,95	0,00	0,00	0,00	139	1,99	0,00	2,94	-9,26	5,92	0,00	0,00
139	1,99	0,00	-2,94	9,26	-5,92	0,00	0,00	0,00	140	2,66	0,00	2,94	-9,26	7,89	0,00	0,00
140	2,66	0,00	-2,94	9,26	-7,89	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	2,94	-9,26	9,87	0,00	0,00
141	3,85	0,00	0,16	9,73	-9,77	0,00	0,00	0,00	142	4,38	0,00	-0,16	-9,73	9,67	0,00	0,00
142	4,38	0,00	0,16	9,73	-9,67	0,00	0,00	0,00	143	4,92	0,00	-0,16	-9,73	9,57	0,00	0,00
143	4,92	0,00	0,16	9,73	-9,57	0,00	0,00	0,00	144	5,45	0,00	-0,16	-9,73	9,48	0,00	0,00
144	5,45	0,00	0,16	9,73	-9,48	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	-0,16	-9,73	9,38	0,00	0,00
146	6,41	0,00	3,01	9,22	-7,55	0,00	0,00	0,00	147	6,85	0,00	-2,93	-9,13	5,76	0,00	0,00
147	6,85	0,00	2,93	9,13	-5,76	0,00	0,00	0,00	148	7,28	0,00	-2,78	-8,98	4,04	0,00	0,00
148	7,28	0,00	2,78	8,98	-4,04	0,00	0,00	0,00	153	7,72	0,00	-2,58	-8,77	2,42	0,00	0,00
153	7,72	0,00	2,58	8,77	-2,42	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	-2,32	-8,50	0,94	0,00	0,00
155	0,66	0,00	-3,26	7,05	-2,19	0,00	0,00	0,00	156	1,33	0,00	3,26	-7,05	4,38	0,00	0,00
156	1,33	0,00	-3,26	7,05	-4,38	0,00	0,00	0,00	157	1,99	0,00	3,26	-7,05	6,57	0,00	0,00
157	1,99	0,00	-3,26	7,05	-6,57	0,00	0,00	0,00	158	2,66	0,00	3,26	-7,05	8,75	0,00	0,00
158	2,66	0,00	-3,26	7,05	-8,75	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	3,26	-7,05	10,94	0,00	0,00
159	3,85	0,00	-0,84	7,73	-11,45	0,00	0,00	0,00	161	4,38	0,00	0,84	-7,73	11,95	0,00	0,00
161	4,38	0,00	-0,84	7,73	-11,95	0,00	0,00	0,00	162	4,92	0,00	0,84	-7,73	12,45	0,00	0,00
162	4,92	0,00	-0,84	7,73	-12,45	0,00	0,00	0,00	163	5,45	0,00	0,84	-7,73	12,95	0,00	0,00
163	5,45	0,00	-0,84	7,73	-12,95	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,84	-7,73	13,46	0,00	0,00
164	6,41	0,00	1,47	7,62	-12,57	0,00	0,00	0,00	165	6,85	0,00	-1,43	-7,58	11,69	0,00	0,00
165	6,85	0,00	1,43	7,58	-11,69	0,00	0,00	0,00	166	7,28	0,00	-1,35	-7,50	10,85	0,00	0,00
166	7,28	0,00	1,35	7,50	-10,85	0,00	0,00	0,00	167	7,72	0,00	-1,25	-7,39	10,06	0,00	0,00
167	7,72	0,00	1,25	7,39	-10,06	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	-1,12	-7,26	9,35	0,00	0,00
168	0,66	0,00	-2,94	9,31	-1,97	0,00	0,00	0,00	169	1,33	0,00	2,94	-9,31	3,95	0,00	0,00
169	1,33	0,00	-2,94	9,31	-3,95	0,00	0,00	0,00	170	1,99	0,00	2,94	-9,31	5,92	0,00	0,00
170	1,99	0,00	-2,94	9,31	-5,92	0,00	0,00	0,00	171	2,66	0,00	2,94	-9,31	7,89	0,00	0,00
171	2,66	0,00	-2,94	9,31	-7,89	0,00	0,00	0,00	36	3,32	0,00	2,94	-9,31	9,87	0,00	0,00
172	3,85	0,00	0,16	9,76	-9,77	0,00	0,00	0,00	173	4,38	0,00	-0,16	-9,76	9,67	0,00	0,00
173	4,38	0,00	0,16	9,76	-9,67	0,00	0,00	0,00	174	4,92	0,00	-0,16	-9,76	9,57	0,00	0,00
174	4,92	0,00	0,16	9,76	-9,57	0,00	0,00	0,00	175	5,45	0,00	-0,16	-9,76	9,48	0,00	0,00
175	5,45	0,00	0,16	9,76	-9,48	0,00	0,00	0,00	37	5,98	0,00	-0,16	-9,76	9,38	0,00	0,00
176	6,41	0,00	3,01	9,24	-7,55	0,00	0,00	0,00	177	6,85	0,00	-2,93	-9,15	5,76	0,00	0,00
177	6,85	0,00	2,93	9,15	-5,76	0,00	0,00	0,00	178	7,28	0,00	-2,78	-9,00	4,04	0,00	0,00
178	7,28	0,00	2,78	9,00	-4,04	0,00	0,00	0,00	179	7,72	0,00	-2,58	-8,79	2,42	0,00	0,00
179	7,72	0,00	2,58	8,79	-2,42	0,00	0,00	0,00	38	8,15	0,00	-2,32	-8,53	0,94	0,00	0,00
180	0,66	0,00	-3,26	7,09	-2,19	0,00	0,00	0,00	181	1,33	0,00	3,26	-7,09	4,38	0,00	0,00
181	1,33	0,00	-3,26	7,09	-4,38	0,00	0,00	0,00	182	1,99	0,00	3,26	-7,09	6,57	0,00	0,00
182	1,99	0,00	-3,26	7,09	-6,57	0,00	0,00	0,00	183	2,66	0,00	3,26	-7,09	8,76	0,00	0,00
183	2,66	0,00	-3,26	7,09	-8,76	0,00	0,00	0,00	45	3,32	0,00	3,26	-7,09	10,94	0,00	0,00
184	3,85	0,00	-0,84	7,76	-11,45	0,00	0,00	0,00	185	4,38	0,00	0,84	-7,76	11,95	0,00	0,00
185	4,38	0,00	-0,84	7,76	-11,95	0,00	0,00	0,00	186	4,92	0,00	0,84	-7,76	12,45	0,00	0,00
186	4,92	0,00	-0,84	7,76	-12,45	0,00	0,00	0,00	187	5,45	0,00	0,84	-7,76	12,95	0,00	0,00
187	5,45	0,00	-0,84	7,76	-12,95	0,00	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,84	-7,76	13,46	0,00	0,00
188	6,41	0,00	1,47	7,64	-12,56	0,00	0,00	0,00	189	6,85	0,00	-1,43	-7,60	11,69	0,00	0,00
189	6,85	0,00	1,43	7,60	-11,69	0,00	0,00	0,00	190	7,28	0,00	-1,35	-7,52	10,85	0,00	0,00
190	7,28	0,00	1,35	7,52	-10,85	0,00	0,00	0,00	191	7,72	0,00	-1,25	-7,42	10,06	0,00	0,00
191	7,72	0,00	1,25	7,42	-10,06	0,00	0,00	0,00	47	8,15	0,00	-1,12	-7,28	9,35	0,00	0,00
192	0,66	0,00	-2,94	9,26	-1,97	0,00	0,00	0,00	193	1,33	0,00	2,94	-9,26	3,95	0,00	0,00
193	1,33	0,00	-2,94	9,26	-3,95	0,00	0,00	0,00	194	1,99	0,00	2,94	-9,26	5,92	0,00	0,00
194	1,99	0,00	-2,94	9,26	-5,92	0,00	0,00	0,00	195	2,66	0,00	2,94	-9,26	7,89	0,00	0,00
195	2,66	0,00	-2,94	9,26	-7,89	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	2,94	-9,26	9,87	0,00	0,00
196	3,85	0,00	0,16	9,73	-9,77	0,00	0,00	0,00	197	4,38	0,00	-0,16	-9,73	9,67	0,00	0,00
197	4,38	0,00	0,16	9,73	-9,67	0,00	0,00	0,00	198	4,92	0,00	-0,16	-9,73	9,57	0,00	0,00
198	4,92	0,00	0,16	9,73	-9,57	0,00	0,00	0,00	199	5,45	0,00	-0,16	-9,73	9,48	0,00	0,00
199	5,45	0,00	0,16	9,73	-9,48	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	-0,16	-9,73	9,38	0,00	0,00
200	6,41	0,00	3,01	9,22	-7,55	0,00	0,00	0,00	201	6,85	0,00	-2,93	-9,13	5,76	0,00	0,00
201	6,85	0,00	2,93	9,13	-5,76	0,00	0,00	0,00	202	7,28	0,00	-2,78	-8,98	4,04	0,00	0,00
202	7,28	0,00	2,78	8,98	-4,04	0,00	0,00	0,00	203	7,72	0,00	-2,58	-8,77	2,42	0,00	0,00
203	7,72	0,00	2,58	8,77	-2,42	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	-2,32	-8,50	0,94	0,00	0,00
204	0,66	0,00	-3,26	7,05	-2,19	0,00	0,00	0,00	205	1,33	0,00	3,26	-7,05	4,38	0,00	0,00
205	1,33	0,00	-3,26	7,05	-4,38	0,00	0,00	0,00	206	1,99	0,00	3,26	-7,05	6,57	0,00	0,00
206	1,99	0,00	-3,26	7,05	-6,57	0,00	0,00	0,00	207	2,66	0,00	3,26	-7,05	8,75	0,00	0,00
207	2,66	0,00	-3,26	7,05	-8,75	0,00										

CARATT. NEVE CON VENTO: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)
218	1,99	0,00	-2,94	9,27	-5,92	0,00	0,00	219	2,66	0,00	2,94	-9,27	7,89	0,00	0,00	0,00
219	2,66	0,00	-2,94	9,27	-7,89	0,00	0,00	104	3,32	0,00	2,94	-9,27	9,87	0,00	0,00	0,00
220	3,85	0,00	0,17	9,73	-9,77	0,00	0,00	221	4,38	0,00	-0,17	-9,73	9,67	0,00	0,00	0,00
221	4,38	0,00	0,17	9,73	-9,67	0,00	0,00	222	4,92	0,00	-0,17	-9,73	9,57	0,00	0,00	0,00
222	4,92	0,00	0,17	9,73	-9,57	0,00	0,00	223	5,45	0,00	-0,17	-9,73	9,47	0,00	0,00	0,00
223	5,45	0,00	0,17	9,73	-9,47	0,00	0,00	105	5,98	0,00	-0,17	-9,73	9,38	0,00	0,00	0,00
224	6,41	0,00	3,01	9,22	-7,55	0,00	0,00	225	6,85	0,00	-2,93	-9,13	5,76	0,00	0,00	0,00
225	6,85	0,00	2,93	9,13	-5,76	0,00	0,00	226	7,28	0,00	-2,78	-8,98	4,04	0,00	0,00	0,00
226	7,28	0,00	2,78	8,98	-4,04	0,00	0,00	227	7,72	0,00	-2,58	-8,77	2,42	0,00	0,00	0,00
227	7,72	0,00	2,58	8,77	-2,42	0,00	0,00	106	8,15	0,00	-2,32	-8,50	0,94	0,00	0,00	0,00
228	0,66	0,00	-3,26	7,06	-2,19	0,00	0,00	229	1,33	0,00	3,26	-7,06	4,38	0,00	0,00	0,00
229	1,33	0,00	-3,26	7,06	-4,38	0,00	0,00	230	1,99	0,00	3,26	-7,06	6,57	0,00	0,00	0,00
230	1,99	0,00	-3,26	7,06	-6,57	0,00	0,00	231	2,66	0,00	3,26	-7,06	8,76	0,00	0,00	0,00
231	2,66	0,00	-3,26	7,06	-8,76	0,00	0,00	113	3,32	0,00	3,26	-7,06	10,94	0,00	0,00	0,00
232	3,85	0,00	-0,84	7,73	-11,45	0,00	0,00	233	4,38	0,00	0,84	-7,73	11,95	0,00	0,00	0,00
233	4,38	0,00	-0,84	7,73	-11,95	0,00	0,00	234	4,92	0,00	0,84	-7,73	12,45	0,00	0,00	0,00
234	4,92	0,00	-0,84	7,73	-12,45	0,00	0,00	235	5,45	0,00	0,84	-7,73	12,95	0,00	0,00	0,00
235	5,45	0,00	-0,84	7,73	-12,95	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,84	-7,73	13,46	0,00	0,00	0,00
236	6,41	0,00	1,47	7,62	-12,56	0,00	0,00	237	6,85	0,00	-1,43	-7,57	11,69	0,00	0,00	0,00
237	6,85	0,00	1,43	7,57	-11,69	0,00	0,00	238	7,28	0,00	-1,35	-7,50	10,85	0,00	0,00	0,00
238	7,28	0,00	1,35	7,50	-10,85	0,00	0,00	239	7,72	0,00	-1,25	-7,39	10,06	0,00	0,00	0,00
239	7,72	0,00	1,25	7,39	-10,06	0,00	0,00	115	8,15	0,00	-1,12	-7,26	9,35	0,00	0,00	0,00
240	0,66	0,00	-2,94	9,31	-1,97	0,00	0,00	241	1,33	0,00	2,94	-9,31	3,95	0,00	0,00	0,00
241	1,33	0,00	-2,94	9,31	-3,95	0,00	0,00	242	1,99	0,00	2,94	-9,31	5,92	0,00	0,00	0,00
242	1,99	0,00	-2,94	9,31	-5,92	0,00	0,00	243	2,66	0,00	2,94	-9,31	7,89	0,00	0,00	0,00
243	2,66	0,00	-2,94	9,31	-7,89	0,00	0,00	53	3,32	0,00	2,94	-9,31	9,87	0,00	0,00	0,00
244	3,85	0,00	0,16	9,76	-9,77	0,00	0,00	245	4,38	0,00	-0,16	-9,76	9,67	0,00	0,00	0,00
245	4,38	0,00	0,16	9,76	-9,67	0,00	0,00	246	4,92	0,00	-0,16	-9,76	9,57	0,00	0,00	0,00
246	4,92	0,00	0,16	9,76	-9,57	0,00	0,00	247	5,45	0,00	-0,16	-9,76	9,48	0,00	0,00	0,00
247	5,45	0,00	0,16	9,76	-9,48	0,00	0,00	54	5,98	0,00	-0,16	-9,76	9,38	0,00	0,00	0,00
248	6,41	0,00	3,01	9,24	-7,55	0,00	0,00	249	6,85	0,00	-2,93	-9,15	5,76	0,00	0,00	0,00
249	6,85	0,00	2,93	9,15	-5,76	0,00	0,00	250	7,28	0,00	-2,78	-9,00	4,04	0,00	0,00	0,00
250	7,28	0,00	2,78	9,00	-4,04	0,00	0,00	251	7,72	0,00	-2,58	-8,79	2,42	0,00	0,00	0,00
251	7,72	0,00	2,58	8,79	-2,42	0,00	0,00	55	8,15	0,00	-2,32	-8,53	0,94	0,00	0,00	0,00
252	0,66	0,00	-3,26	7,09	-2,19	0,00	0,00	253	1,33	0,00	3,26	-7,09	4,38	0,00	0,00	0,00
253	1,33	0,00	-3,26	7,09	-4,38	0,00	0,00	254	1,99	0,00	3,26	-7,09	6,57	0,00	0,00	0,00
254	1,99	0,00	-3,26	7,09	-6,57	0,00	0,00	255	2,66	0,00	3,26	-7,09	8,76	0,00	0,00	0,00
255	2,66	0,00	-3,26	7,09	-8,76	0,00	0,00	62	3,32	0,00	3,26	-7,09	10,94	0,00	0,00	0,00
256	3,85	0,00	-0,84	7,76	-11,45	0,00	0,00	257	4,38	0,00	0,84	-7,76	11,95	0,00	0,00	0,00
257	4,38	0,00	-0,84	7,76	-11,95	0,00	0,00	258	4,92	0,00	0,84	-7,76	12,45	0,00	0,00	0,00
258	4,92	0,00	-0,84	7,76	-12,45	0,00	0,00	259	5,45	0,00	0,84	-7,76	12,95	0,00	0,00	0,00
259	5,45	0,00	-0,84	7,76	-12,95	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,84	-7,76	13,46	0,00	0,00	0,00
260	6,41	0,00	1,47	7,64	-12,56	0,00	0,00	261	6,85	0,00	-1,43	-7,60	11,69	0,00	0,00	0,00
261	6,85	0,00	1,43	7,60	-11,69	0,00	0,00	262	7,28	0,00	-1,35	-7,52	10,85	0,00	0,00	0,00
262	7,28	0,00	1,35	7,52	-10,85	0,00	0,00	263	7,72	0,00	-1,25	-7,42	10,06	0,00	0,00	0,00
263	7,72	0,00	1,25	7,42	-10,06	0,00	0,00	64	8,15	0,00	-1,12	-7,28	9,35	0,00	0,00	0,00
264	0,66	0,00	-2,94	9,31	-1,97	0,00	0,00	265	1,33	0,00	2,94	-9,31	3,95	0,00	0,00	0,00
265	1,33	0,00	-2,94	9,31	-3,95	0,00	0,00	266	1,99	0,00	2,94	-9,31	5,92	0,00	0,00	0,00
266	1,99	0,00	-2,94	9,31	-5,92	0,00	0,00	267	2,66	0,00	2,94	-9,31	7,89	0,00	0,00	0,00
267	2,66	0,00	-2,94	9,31	-7,89	0,00	0,00	121	3,32	0,00	2,94	-9,31	9,87	0,00	0,00	0,00
268	3,85	0,00	0,16	9,76	-9,77	0,00	0,00	269	4,38	0,00	-0,16	-9,76	9,67	0,00	0,00	0,00
269	4,38	0,00	0,16	9,76	-9,67	0,00	0,00	270	4,92	0,00	-0,16	-9,76	9,57	0,00	0,00	0,00
270	4,92	0,00	0,16	9,76	-9,57	0,00	0,00	271	5,45	0,00	-0,16	-9,76	9,48	0,00	0,00	0,00
271	5,45	0,00	0,16	9,76	-9,48	0,00	0,00	122	5,98	0,00	-0,16	-9,76	9,38	0,00	0,00	0,00
272	6,41	0,00	3,01	9,24	-7,55	0,00	0,00	273	6,85	0,00	-2,93	-9,15	5,76	0,00	0,00	0,00
273	6,85	0,00	2,93	9,15	-5,76	0,00	0,00	274	7,28	0,00	-2,78	-9,00	4,04	0,00	0,00	0,00
274	7,28	0,00	2,78	9,00	-4,04	0,00	0,00	275	7,72	0,00	-2,58	-8,79	2,42	0,00	0,00	0,00
275	7,72	0,00	2,58	8,79	-2,42	0,00	0,00	123	8,15	0,00	-2,32	-8,53	0,94	0,00	0,00	0,00
276	0,66	0,00	-3,26	7,09	-2,19	0,00	0,00	277	1,33	0,00	3,26	-7,09	4,38	0,00	0,00	0,00
277	1,33	0,00	-3,26	7,09	-4,38	0,00	0,00	278	1,99	0,00	3,26	-7,09	6,57	0,00	0,00	0,00
278	1,99	0,00	-3,26	7,09	-6,57	0,00	0,00	279	2,66	0,00	3,26	-7,09	8,76	0,00	0,00	0,00
279	2,66	0,00	-3,26	7,09	-8,76	0,00	0,00	145	3,32	0,00	3,26	-7,09	10,94	0,00	0,00	0,00
280	3,85	0,00	-0,84	7,76	-11,45	0,00	0,00	281	4,38	0,00	0,84	-7,76	11,95	0,00	0,00	0,00
281	4,38	0,00	-0,84	7,76	-11,95	0,00	0,00	282	4,92	0,00	0,84	-7,76	12,45	0,00	0,00	0,00
282	4,92	0,00	-0,84	7,76	-12,45	0,00	0,00	283	5,45	0,00	0,84	-7,76	12,95	0,00	0,00	0,00
283	5,45	0,00	-0,84	7,76	-12,95	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,84	-7,76	13,46	0,00	0,00	0,00
284	6,41	0,00	1,47	7,64	-12,56	0,00	0,00	285	6,85	0,00	-1,43	-7,60	11,69	0,00	0,00	0,00
285	6,85	0,00	1,43	7,60	-11,69	0,00	0,00	286	7,28	0,00	-1,35	-7,52	10,85	0,00	0,00	0,00
286	7,28	0,00	1,35	7,52	-10,85	0,00	0,00	287	7,72	0,00	-1,25	-7,42	10,06	0,00	0,00	0,00
287	7,72	0,00	1,25	7,42	-10,06	0,00	0,00	150	8,15	0,00	-1,12	-7,28	9,35	0,00	0,00	0,00

CARATT. VENTO LONGITUDINALE: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx (kN*m*10)	My (kN*m*10)	Mt (kN*m*10)
1	0,00	0,36	0,52	-2,31	0,00	0,00	0,07	69	0,66	-0,20	-0,52	2,31	-0,35	0,19	-0,07	-0,07
2	3,32	0,40	-0,04	-1,35	1,75	0,14	0,02	73	3,85	-0,26	0,04	1,35	-1,73	0,05	-0,02	-0,02
3	5,98	0,35	-0,30	-0,55	1,64	0,02	0,02	77	6,41	-0,21	0,30	0,55	-1,46	0,15	-0,02	-0,02
4	8,15	0,37	-0,34	0,10	0,73	0,04	0,01	5	8,96	0,00	0,34	-0,10	-0,21	0,24	-0,01	-0,01
5	8,96	0,00	-0,34	0,10	0,21	-0,24	0,01	6	9,74	0,36	0,34	-0,10	0,29	-0,03	-0,01	-0,01

CARATT. VENTO LONGITUDINALE: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
12	9,74	9,74	-0,37	-0,25	0,53	-0,29	-0,03	0,00	11	9,95	0,22	0,25	-0,53	0,45	-0,15	0,00
11	9,95	9,95	-0,22	-0,25	0,53	-0,45	0,15	0,00	10	10,73	-0,36	0,25	-0,53	1,05	0,01	0,00
10	10,73	10,73	-0,36	-0,09	0,75	-1,05	-0,01	0,00	9	11,06	-0,36	0,09	-0,75	1,33	0,01	0,00
18	0,00	0,00	0,00	-0,52	2,29	0,00	0,00	0,00	136	0,66	0,00	0,52	-2,29	0,35	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,04	0,04	1,31	-1,75	0,01	0,00	141	3,85	0,00	-0,04	-1,31	1,73	-0,01	0,00
20	5,98	0,00	0,30	0,30	0,49	-1,64	0,01	0,00	146	6,41	0,00	-0,30	-0,49	1,46	-0,01	0,00
21	8,15	0,00	0,34	0,34	-0,16	-0,73	0,00	0,00	22	8,96	0,00	-0,34	0,16	0,21	0,00	0,00
22	8,96	0,00	0,34	0,34	-0,16	-0,21	0,00	0,00	23	9,74	0,00	-0,34	0,16	-0,29	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,25	0,25	-0,59	0,29	0,00	0,00	24	9,95	0,00	-0,25	0,59	-0,45	0,00	0,00
24	9,95	0,00	0,25	0,25	-0,59	0,45	0,00	0,00	25	10,73	0,00	-0,25	0,59	-1,05	0,01	0,00
25	10,73	0,00	0,09	0,09	-0,81	1,05	-0,01	0,00	26	11,06	0,00	-0,09	0,81	-1,32	0,01	0,00
27	0,00	0,00	0,00	-0,52	2,29	0,00	0,00	0,00	155	0,66	0,00	0,52	-2,29	0,35	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,04	0,04	1,31	-1,75	-0,01	0,00	159	3,85	0,00	-0,04	-1,31	1,73	0,01	0,00
29	5,98	0,00	0,30	0,30	0,49	-1,64	-0,01	0,00	164	6,41	0,00	-0,30	-0,49	1,46	0,01	0,00
30	8,15	0,00	0,34	0,34	-0,16	-0,73	0,00	0,00	31	8,96	0,00	-0,34	0,16	0,21	0,00	0,00
31	8,96	0,00	0,34	0,34	-0,16	-0,21	0,00	0,00	32	9,74	0,00	-0,34	0,16	-0,29	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,25	0,25	-0,59	0,29	0,00	0,00	33	9,95	0,00	-0,25	0,59	-0,45	0,00	0,00
33	9,95	0,00	0,25	0,25	-0,59	0,45	0,00	0,00	34	10,73	0,00	-0,25	0,59	-1,05	-0,01	0,00
34	10,73	0,00	0,09	0,09	-0,81	1,05	0,01	0,00	26	11,06	0,00	-0,09	0,81	-1,32	-0,01	0,00
35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	168	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	172	3,85	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
37	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	176	6,41	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
38	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	8,96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	8,96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	9,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	9,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
42	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	43	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	180	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	184	3,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
46	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	188	6,41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
47	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	8,96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
48	8,96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	9,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	9,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
51	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	43	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
36	3,32	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00	0,00	53	3,32	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,00
37	5,98	0,00	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00	0,00	54	5,98	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,00
38	8,15	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	0,00	55	8,15	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00
42	10,73	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
43	11,06	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	60	11,06	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,32	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,00
46	5,98	0,00	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,00
47	8,15	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	0,00	64	8,15	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00
49	9,74	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00
51	10,73	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,51	-2,18	0,00	0,00	0,00	0,00	192	0,66	0,00	-0,51	2,18	-0,34	0,00	0,00
87	3,32	0,00	-0,03	-1,31	1,71	0,01	0,00	0,00	196	3,85	0,00	0,03	1,31	-1,69	-0,01	0,00
88	5,98	0,00	-0,30	-0,54	1,62	0,01	0,00	0,00	200	6,41	0,00	0,30	0,54	-1,44	-0,01	0,00
89	8,15	0,00	-0,34	0,10	0,73	0,00	0,00	0,00	90	8,96	0,00	0,34	-0,10	-0,22	0,00	0,00
90	8,96	0,00	-0,34	0,10	0,22	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,34	-0,10	0,28	0,00	0,00
91	9,74	0,00	-0,25	0,54	-0,28	0,00	0,00	0,00	92	9,95	0,00	0,25	-0,54	0,44	0,00	0,00
92	9,95	0,00	-0,25	0,55	-0,44	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,25	-0,55	1,04	0,01	0,00
93	10,73	0,00	-0,09	0,77	-1,04	-0,01	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,09	-0,77	1,32	0,01	0,00
95	0,00	0,00	0,51	-2,18	0,00	0,00	0,00	0,00	204	0,66	0,00	-0,51	2,18	-0,34	0,00	0,00
96	3,32	0,00	-0,03	-1,31	1,71	-0,01	0,00	0,00	208	3,85	0,00	0,03	1,31	-1,69	0,01	0,00
97	5,98	0,00	-0,30	-0,54	1,62	-0,01	0,00	0,00	212	6,41	0,00	0,30	0,54	-1,44	0,01	0,00
98	8,15	0,00	-0,34	0,10	0,73	0,00	0,00	0,00	99	8,96	0,00	0,34	-0,10	-0,22	0,00	0,00
99	8,96	0,00	-0,34	0,10	0,22	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,34	-0,10	0,28	0,00	0,00
100	9,74	0,00	-0,25	0,54	-0,28	0,00	0,00	0,00	101	9,95	0,00	0,25	-0,54	0,44	0,00	0,00
101	9,95	0,00	-0,25	0,55	-0,44	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,25	-0,55	1,04	-0,01	0,00
102	10,73	0,00	-0,09	0,77	-1,04	0,01	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,09	-0,77	1,32	-0,01	0,00
103	0,00	0,00	-0,51	2,18	0,00	0,00	0,00	0,00	216	0,66	0,00	0,51	-2,18	0,34	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,03	1,29	-1,71	0,01	0,00	0,00	220	3,85	0,00	-0,03	-1,29	1,69	-0,01	0,00
105	5,98	0,00	0,30	0,52	-1,62	0,01	0,00	0,00	224	6,41	0,00	-0,30	-0,52	1,44	-0,01	0,00
106	8,15	0,00	0,34	-0,12	-0,73	0,00	0,00	0,00	107	8,96	0,00	-0,34	0,12	0,22	0,00	0,00
107	8,96	0,00	0,34	-0,12	-0,22	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	-0,34	0,12	-0,28	0,00	0,00
108	9,74	0,00	0,25	-0,56	0,28	0,00	0,00	0,00	109	9,95	0,00	-0,25	0,56	-0,44	0,00	0,00
109	9,95	0,00	0,25	-0,57	0,44	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	-0,25	0,57	-1,04	0,01	0,00
110	10,73	0,00	0,09	-0,79	1,04	-0,01	0,00	0,00	111	11,06	0,00	-0,09	0,79	-1,32	0,01	0,00
112	0,00	0,00	-0,51	2,18	0,00	0,00	0,00	0,00	228	0,66	0,00	0,51	-2,18	0,34	0,00	0,00
113	3,32	0,00	0,03	1,29	-1,71	-0,01	0,00	0,00	232	3,85	0,00	-0,03	-1,29	1,69	0,01	0,00
114	5,98	0,00	0,30	0,52	-1,62	-0,01	0,00	0,00	236	6,41	0,00	-0,30	-0,52	1,44	0,01	0,00
115	8,15	0,00	0,34	-0,12	-0,73	0,00	0,00	0,00	116	8,96	0,00	-0,34	0,12	0,22	0,00	0,00
116	8,96	0,00	0,34	-0,12	-0,22	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	-0,34	0,12	-0,28	0,00	0,00
117	9,74	0,00	0,25	-0,56	0,28	0,00	0,00	0,00	118	9,95	0,00	-0,25	0,56	-0,44	0,00	0,00
118	9,95	0,00	0,25	-0,57	0,44	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	-				

CARATT. VENTO LONGITUDINALE: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
12	9,74	0,00	0,00	0,00	0,43	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	-0,43	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	0,00	0,43	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	-0,43	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00	36	3,32	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00	37	5,98	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	38	8,15	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
26	11,06	0,00	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00	45	3,32	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	47	8,15	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	0,18	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
94	11,06	0,00	0,00	0,00	0,15	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	0,00	0,18	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	0,00	1,25	0,00	0,00	0,00	16	3,32	0,00	0,00	-1,25	0,00	0,00	0,00
16	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,89	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	0,89	0,00	0,00	0,00
29	5,98	0,00	0,00	0,00	0,78	0,00	0,00	0,00	14	8,15	0,00	0,00	-0,78	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,44	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	0,00	0,44	0,00	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	10	10,73	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00
10	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
17	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,22	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	1,22	0,00	0,00	0,00
28	3,32	0,00	0,00	0,00	0,99	0,00	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,00	-0,99	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,66	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	0,66	0,00	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,00	0,00	0,57	0,00	0,00	0,00	12	9,74	0,00	0,00	-0,57	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	0,00	0,23	0,00	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,00	1,25	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	-1,25	0,00	0,00	0,00
1	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,22	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	1,22	0,00	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,00	0,00	0,99	0,00	0,00	0,00	3	5,98	0,00	0,00	-0,99	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,66	0,00	0,00	0,00	21	8,15	0,00	0,00	0,66	0,00	0,00	0,00
21	8,15	0,00	0,00	0,00	0,57	0,00	0,00	0,00	6	9,74	0,00	0,00	-0,57	0,00	0,00	0,00
6	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,23	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	0,23	0,00	0,00	0,00
25	10,73	0,00	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,89	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	0,89	0,00	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,00	0,00	0,78	0,00	0,00	0,00	4	8,15	0,00	0,00	-0,78	0,00	0,00	0,00
4	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,44	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,00	0,44	0,00	0,00	0,00
23	9,74	0,00	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	8	10,73	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00
8	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
112	0,00	0,00	0,00	0,00	1,12	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	-1,12	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,85	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,00	0,85	0,00	0,00	0,00
114	5,98	0,00	0,00	0,00	0,72	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	-0,72	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,49	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,00	0,49	0,00	0,00	0,00
117	9,74	0,00	0,00	0,00	0,33	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	-0,33	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00
95	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,11	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,00	1,11	0,00	0,00	0,00
113	3,32	0,00	0,00	0,00	0,88	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	-0,88	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,69	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	0,69	0,00	0,00	0,00
115	8,15	0,00	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00
119	10,73	0,00	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	1,12	0,00	0,00	0,00	103	0,00	0,00	0,00	-1,12	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,00	0,00	-1,11	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	0,00	1,11	0,00	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,00	0,00	0,88	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	-0,88	0,00	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,00	0,00	-0,69	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	0,69	0,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	-0,53	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00
110	10,73	0,00	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,00	0,00	-0,85	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	0,00	0,85	0,00	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,00	0,00	0,72	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	-0,72	0,00	0,00	0,00
89	8,15	0,00	0,00	0,00	-0,49	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,00	0,49	0,00	0,00	0,00
108	9,74	0,00	0,00	0,00	0,33	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	-0,33	0,00	0,00	0,00
93	10,73	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00
52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	240	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	244	3,85	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	248	6,41	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
55	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	8,96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	8,96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57</																

CARATT. VENTO LONGITUDINALE: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	kN*m*10	kN*m*10	kN*m*10
68	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	60	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
53	3,32	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00	0,00	121	3,32	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,00
54	5,98	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00	0,00	122	5,98	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00
55	8,15	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	0,00	123	8,15	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00
57	9,74	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00
59	10,73	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
60	11,06	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
62	3,32	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00	0,00	145	3,32	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,00
63	5,98	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00
64	8,15	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	0,00	150	8,15	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00
66	9,74	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00
68	10,73	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
120	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	264	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	268	3,85	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	272	6,41	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	8,96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
124	8,96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	126	9,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
126	9,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
127	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
138	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	276	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	280	3,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	284	6,41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	151	8,96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
151	8,96	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	9,74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	154	9,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
154	9,95	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
160	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	129	11,06	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
122	5,98	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00
123	8,15	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00
125	9,74	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00
127	10,73	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
129	11,06	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
145	3,32	0,00	0,00	0,39	0,00	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,00	0,00
149	5,98	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00
150	8,15	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00
152	9,74	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00
160	10,73	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00
121	3,32	0,00	0,00	0,39	0,00	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,00	0,00
69	0,66	0,20	0,52	-2,31	0,35	-0,19	0,07	0,70	70	1,33	-0,04	-0,52	2,31	-0,70	0,27	-0,07
70	1,33	0,04	0,52	-2,31	0,70	-0,27	0,07	71	1,99	0,12	-0,52	2,31	-1,05	0,25	-0,07	-0,07
71	1,99	-0,12	0,52	-2,31	1,05	-0,25	0,07	72	2,66	0,28	-0,52	2,31	-1,40	0,11	-0,07	-0,07
72	2,66	-0,28	0,52	-2,31	1,40	-0,11	0,07	2	3,32	0,44	-0,52	2,31	-1,76	-0,13	-0,07	-0,07
73	3,85	0,26	-0,04	-1,35	1,73	-0,05	0,02	74	4,38	-0,12	0,04	1,35	-1,71	0,17	-0,02	-0,02
74	4,38	0,12	-0,04	-1,35	1,71	-0,17	0,02	75	4,92	0,03	0,04	1,35	-1,68	0,19	-0,02	-0,02
75	4,92	-0,03	-0,04	-1,35	1,68	-0,19	0,02	76	5,45	0,17	0,04	1,35	-1,66	0,13	-0,02	-0,02
76	5,45	-0,17	-0,04	-1,35	1,66	-0,13	0,02	3	5,98	0,31	0,04	1,35	-1,64	-0,01	-0,02	-0,02
77	6,41	0,21	-0,30	-0,55	1,46	-0,15	0,02	78	6,85	-0,07	0,30	0,55	-1,27	0,24	-0,02	-0,02
78	6,85	0,07	-0,30	-0,55	1,27	-0,24	0,02	79	7,28	0,08	0,30	0,55	-1,09	0,23	-0,02	-0,02
79	7,28	-0,08	-0,30	-0,55	1,09	-0,23	0,02	80	7,72	0,22	0,30	0,55	-0,91	0,14	-0,02	-0,02
80	7,72	-0,22	-0,30	-0,55	0,91	-0,14	0,02	4	8,15	0,37	0,30	0,55	-0,73	-0,04	-0,02	-0,02
81	0,66	-0,20	0,52	-2,31	0,35	0,19	-0,07	82	1,33	0,04	-0,52	2,31	-0,70	-0,27	0,07	0,07
82	1,33	-0,04	0,52	-2,31	0,70	0,27	-0,07	83	1,99	-0,12	-0,52	2,31	-1,05	-0,25	-0,07	-0,07
83	1,99	0,12	0,52	-2,31	1,05	0,25	-0,07	84	2,66	-0,28	-0,52	2,31	-1,40	-0,11	0,07	0,07
84	2,66	0,28	0,52	-2,31	1,40	0,11	-0,07	16	3,32	-0,44	-0,52	2,31	-1,76	0,13	0,07	0,07
85	3,85	-0,26	-0,04	-1,35	1,73	0,05	-0,02	128	4,38	0,12	0,04	1,35	-1,71	-0,17	0,02	0,02
128	4,38	-0,12	-0,04	-1,35	1,71	0,17	-0,02	130	4,92	-0,03	0,04	1,35	-1,68	-0,19	0,02	0,02
130	4,92	0,03	-0,04	-1,35	1,68	0,19	-0,02	131	5,45	-0,17	0,04	1,35	-1,66	-0,13	0,02	0,02
131	5,45	0,17	-0,04	-1,35	1,66	0,13	-0,02	15	5,98	-0,31	0,04	1,35	-1,64	0,01	0,02	0,02
132	6,41	-0,21	-0,30	-0,55	1,46	0,15	-0,02	133	6,85	0,07	0,30	0,55	-1,27	-0,24	0,02	0,02
133	6,85	-0,07	-0,30	-0,55	1,27	0,24	-0,02	134	7,28	-0,08	0,30	0,55	-1,09	-0,23	0,02	0,02
134	7,28	0,08	-0,30	-0,55	1,09	0,23	-0,02	135	7,72	-0,22	0,30	0,55	-0,91	-0,14	0,02	0,02
135	7,72	0,22	-0,30	-0,55	0,91	0,14	-0,02	14	8,15	-0,37	0,30	0,55	-0,73	0,04	0,02	0,02
136	0,66	0,00	-0,52	2,29	-0,35	0,00	0,00	137	1,33	0,00	0,52	-2,29	0,70	0,00	0,00	0,00
137	1,33	0,00	-0,52	2,29	-0,70	0,00	0,00	139	1,99	0,00	0,52	-2,29	1,05	-0,01	0,00	0,00
139	1,99	0,00	-0,52	2,29	-1,05	0,01	0,00	140	2,66	0,00	0,52	-2,29	1,40	-0,01	0,00	0,00
140	2,66	0,00	-0,52	2,29	-1,40	0,01	0,00	19	3,32	0,00	0,52	-2,29	1,76	-0,01	0,00	0,00
141	3,85	0,00	0,04	1,31	-1,73	0,01	0,00	142	4,38	0,00	-0,04	-1,31	1,70	-0,01	0,00	0,00
142	4,38	0,00	0,04	1,31	-1,70	0,01	0,00	143	4,92	0,00	-0,04	-1,31	1,68	-0,01	0,00	0,00
143	4,92	0,00	0,04	1,31	-1,68	0,01	0,00	144	5,45	0,00	-0,04	-1,31	1,66	-0,01	0,00	0,00
144	5,45	0,00	0,04	1,31	-1,66	0,01	0,00	20	5,98	0,00	-0,04	-1,31	1,64	-0,01	0,00	0,00
146	6,41	0,00	0,30	0,49	-1,46	0,01	0,00	147	6,85	0,00	-0,30	-0,49	1,27	-0,01	0,00	0,00
147	6,85	0,00	0,30	0,49	-1,27	0,01	0,00	148	7,28	0,00	-0,30	-0,49	1,09	-0,01	0,00	0,00
148	7,28	0,00	0,30	0,49	-1,09	0,01	0,00	153	7,72	0,00	-0,30	-0,49	0,91	-0,01	0,00	0,00
153	7,72	0,00	0,30	0,49	-0,91	0,01	0,00	21	8,15	0,00	-0,30	-0,49	0,73	-0,01	0,00	0,00
155	0,66	0,00	-0,52	2,29	-0,35	0,00	0,00	156	1,33	0,00	0,52	-2,29	0,70	0,00	0,00	0,00
156	1,33	0,00	-0,52	2,29	-0,70	0,00	0,00	157	1,99							

CARATT. VENTO LONGITUDINALE: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx kN*m*10	My kN*m*10	Mt kN*m*10	Filo N.ro	Alt. (m)	Tx (kN*10)	Ty (kN*10)	N (kN*10)	Mx kN*m*10	My kN*m*10	Mt kN*m*10
168	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	169	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
169	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	170	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
170	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	171	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
171	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
172	3,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	173	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
173	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	174	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
174	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	175	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
175	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	37	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
176	6,41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	177	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
177	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	178	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
178	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	179	7,72	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
179	7,72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	38	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
180	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	181	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
181	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	182	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
182	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	183	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
183	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	45	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
184	3,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	185	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
185	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	186	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
186	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	187	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
187	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	46	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
188	6,41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	189	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
189	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	190	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
190	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	191	7,72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
191	7,72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	47	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
192	0,66	0,00	0,51	-2,18	0,34	0,00	0,00	0,00	193	1,33	0,00	-0,51	2,18	-0,69	0,00	0,00
193	1,33	0,00	0,51	-2,18	0,69	0,00	0,00	0,00	194	1,99	0,00	-0,51	2,18	-1,03	-0,01	0,00
194	1,99	0,00	0,51	-2,18	1,03	0,01	0,00	0,00	195	2,66	0,00	-0,51	2,18	-1,37	-0,01	0,00
195	2,66	0,00	0,51	-2,18	1,37	0,01	0,00	0,00	87	3,32	0,00	-0,51	2,18	-1,71	-0,01	0,00
196	3,85	0,00	-0,03	-1,31	1,69	0,01	0,00	0,00	197	4,38	0,00	0,03	1,31	-1,67	-0,01	0,00
197	4,38	0,00	-0,03	-1,31	1,67	0,01	0,00	0,00	198	4,92	0,00	0,03	1,31	-1,65	-0,01	0,00
198	4,92	0,00	-0,03	-1,31	1,65	0,01	0,00	0,00	199	5,45	0,00	0,03	1,31	-1,64	-0,01	0,00
199	5,45	0,00	-0,03	-1,31	1,64	0,01	0,00	88	5,98	0,00	0,03	1,31	-1,62	-0,01	0,00	
200	6,41	0,00	-0,30	-0,54	1,44	0,01	0,00	0,00	201	6,85	0,00	0,30	0,54	-1,26	-0,01	0,00
201	6,85	0,00	-0,30	-0,54	1,26	0,01	0,00	0,00	202	7,28	0,00	0,30	0,54	-1,09	-0,01	0,00
202	7,28	0,00	-0,30	-0,54	1,09	0,01	0,00	0,00	203	7,72	0,00	0,30	0,54	-0,91	-0,01	0,00
203	7,72	0,00	-0,30	-0,54	0,91	0,01	0,00	89	8,15	0,00	0,30	0,54	-0,73	-0,01	0,00	
204	0,66	0,00	0,51	-2,18	0,34	0,00	0,00	0,00	205	1,33	0,00	-0,51	2,18	-0,69	0,00	0,00
205	1,33	0,00	0,51	-2,18	0,69	0,00	0,00	0,00	206	1,99	0,00	-0,51	2,18	-1,03	0,01	0,00
206	1,99	0,00	0,51	-2,18	1,03	-0,01	0,00	0,00	207	2,66	0,00	-0,51	2,18	-1,37	0,01	0,00
207	2,66	0,00	0,51	-2,18	1,37	-0,01	0,00	96	3,32	0,00	-0,51	2,18	-1,71	0,01	0,00	
208	3,85	0,00	-0,03	-1,31	1,69	-0,01	0,00	209	4,38	0,00	0,03	1,31	-1,67	0,01	0,00	
209	4,38	0,00	-0,03	-1,31	1,67	-0,01	0,00	210	4,92	0,00	0,03	1,31	-1,65	0,01	0,00	
210	4,92	0,00	-0,03	-1,31	1,65	-0,01	0,00	211	5,45	0,00	0,03	1,31	-1,64	0,01	0,00	
211	5,45	0,00	-0,03	-1,31	1,64	-0,01	0,00	97	5,98	0,00	0,03	1,31	-1,62	0,01	0,00	
212	6,41	0,00	-0,30	-0,54	1,44	-0,01	0,00	213	6,85	0,00	0,30	0,54	-1,26	0,01	0,00	
213	6,85	0,00	-0,30	-0,54	1,26	-0,01	0,00	214	7,28	0,00	0,30	0,54	-1,09	0,01	0,00	
214	7,28	0,00	-0,30	-0,54	1,09	-0,01	0,00	215	7,72	0,00	0,30	0,54	-0,91	0,01	0,00	
215	7,72	0,00	-0,30	-0,54	0,91	-0,01	0,00	98	8,15	0,00	0,30	0,54	-0,73	0,01	0,00	
216	0,66	0,00	-0,51	2,18	-0,34	0,00	0,00	217	1,33	0,00	0,51	-2,18	0,69	0,00	0,00	
217	1,33	0,00	-0,51	2,18	-0,69	0,00	0,00	218	1,99	0,00	0,51	-2,18	1,03	-0,01	0,00	
218	1,99	0,00	-0,51	2,18	-1,03	0,01	0,00	219	2,66	0,00	0,51	-2,18	1,37	-0,01	0,00	
219	2,66	0,00	-0,51	2,18	-1,37	0,01	0,00	104	3,32	0,00	0,51	-2,18	1,71	-0,01	0,00	
220	3,85	0,00	0,03	1,29	-1,69	0,01	0,00	221	4,38	0,00	-0,03	-1,29	1,67	-0,01	0,00	
221	4,38	0,00	0,03	1,29	-1,67	0,01	0,00	222	4,92	0,00	-0,03	-1,29	1,66	-0,01	0,00	
222	4,92	0,00	0,03	1,29	-1,66	0,01	0,00	223	5,45	0,00	-0,03	-1,29	1,64	-0,01	0,00	
223	5,45	0,00	0,03	1,29	-1,64	0,01	0,00	105	5,98	0,00	-0,03	-1,29	1,62	-0,01	0,00	
224	6,41	0,00	0,30	0,52	-1,44	0,01	0,00	225	6,85	0,00	-0,30	-0,52	1,27	-0,01	0,00	
225	6,85	0,00	0,30	0,52	-1,27	0,01	0,00	226	7,28	0,00	-0,30	-0,52	1,09	-0,01	0,00	
226	7,28	0,00	0,30	0,52	-1,09	0,01	0,00	227	7,72	0,00	-0,30	-0,52	0,91	-0,01	0,00	
227	7,72	0,00	0,30	0,52	-0,91	0,01	0,00	106	8,15	0,00	-0,30	-0,52	0,73	-0,01	0,00	
228	0,66	0,00	-0,51	2,18	-0,34	0,00	0,00	229	1,33	0,00	0,51	-2,18	0,69	0,00	0,00	
229	1,33	0,00	-0,51	2,18	-0,69	0,00	0,00	230	1,99	0,00	0,51	-2,18	1,03	0,01	0,00	
230	1,99	0,00	-0,51	2,18	-1,03	-0,01	0,00	231	2,66	0,00	0,51	-2,18	1,37	0,01	0,00	
231	2,66	0,00	-0,51	2,18	-1,37	-0,01	0,00	113	3,32	0,00	0,51	-2,18	1,71	0,01	0,00	
232	3,85	0,00	0,03	1,29	-1,69	-0,01	0,00	233	4,38	0,00	-0,03	-1,29	1,67	0,01	0,00	
233	4,38	0,00	0,03	1,29	-1,67	-0,01	0,00	234	4,92	0,00	-0,03	-1,29	1,66	0,01	0,00	
234	4,92	0,00	0,03	1,29	-1,66	-0,01	0,00	235	5,45	0,00	-0,03	-1,29	1,64	0,01	0,00	
235	5,45	0,00	0,03	1,29	-1,64	-0,01	0,00	114	5,98	0,00	-0,03	-1,29	1,62	0,01	0,00	
236	6,41	0,00	0,30	0,52	-1,44	-0,01	0,00	237	6,85	0,00	-0,30	-0,52	1,27	0,01	0,00	
237	6,85	0,00	0,30	0,52	-1,27	-0,01	0,00	238	7,28	0,00	-0,30	-0,52	1,09	0,01	0,00	
238	7,28	0,00	0,30	0,52	-1,09	-0,01	0,00	239	7,72	0,00	-0,30	-0,52	0,91	0,01	0,00	
239	7,72	0,00	0,30	0,52	-0,91	-0,01	0,00	115	8,15	0,00	-0,30	-0,52	0,73	0,01	0,00	
240	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	241	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
241	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	242	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
242	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	243	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
243	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
244	3,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	245	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
245	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	246	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
246	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	247	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
247	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	54	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
248																

CARATT. VENTO LONGITUDINALE: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	N.ro	(m)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)	(kN*m*10)
255	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
256	3,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	257	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
257	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	258	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
258	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	259	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
259	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	63	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
260	6,41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	261	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
261	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	262	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
262	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	263	7,72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
263	7,72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	64	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
264	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	265	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
265	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	266	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
266	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	267	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
267	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	121	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
268	3,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	269	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
269	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	270	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
270	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	271	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
271	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	122	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
272	6,41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	273	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
273	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	274	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
274	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	275	7,72	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
275	7,72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	123	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
276	0,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	277	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
277	1,33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	278	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
278	1,99	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	279	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
279	2,66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	145	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
280	3,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	281	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
281	4,38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	282	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
282	4,92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	283	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
283	5,45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	149	5,98	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
284	6,41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	285	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
285	6,85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	286	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
286	7,28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	287	7,72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
287	7,72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	150	8,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N,r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	N Rd daN	MxV.Rd daN*cm	MyV.Rd daN*cm	VxpI.Rd dN/cm	VypI.Rd daN	T Rd dNcm	fy rid dN/cm	Rap %	
Sez.N. 938	27	0,00	12	582	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15	
TONDO fi 1	qn=	0	12	582	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	16	
Asta: 125	16	3,32	12	582	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15	
Instab.:l=	670,0	β*I=	670,0	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	112,8	6,8	26,8	mm
Sez.N. 938	16	3,32	8	1324	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	34	
TONDO fi 1	qn=	0	8	1324	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	36	
Asta: 126	29	5,98	8	1324	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	34	
Instab.:l=	652,0	β*I=	652,0	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	186,3	6,4	26,1	mm
Sez.N. 938	29	5,98	11	477	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	12	
TONDO fi 1	qn=	0	11	477	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	14	
Asta: 127	14	8,15	11	477	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	12	
Instab.:l=	653,6	β*I=	653,6	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	193,0	6,7	26,1	mm
Sez.N. 938	14	8,15	8	635	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	16	
TONDO fi 1	qn=	0	8	635	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	18	
Asta: 128	32	9,74	8	635	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	16	
Instab.:l=	654,0	β*I=	654,0	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	192,3	6,9	26,2	mm
Sez.N. 938	32	9,74	11	253	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	6	
TONDO fi 1	qn=	0	11	253	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	8	
Asta: 129	10	10,73	11	253	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	6	
Instab.:l=	654,2	β*I=	654,2	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	169,5	7,0	26,2	mm
Sez.N. 938	10	10,73	10	95	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2	
TONDO fi 1	qn=	0	10	95	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	4	
Asta: 130	26	11,06	10	95	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2	
Instab.:l=	653,8	β*I=	653,8	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	160,7	7,1	26,2	mm
Sez.N. 938	17	0,00	8	1810	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	46	
TONDO fi 1	qn=	0	8	1810	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	48	
Asta: 131	28	3,32	8	1810	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	46	
Instab.:l=	670,0	β*I=	670,0	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	120,9	6,8	26,8	mm
Sez.N. 938	28	3,32	11	529	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	14	
TONDO fi 1	qn=	0	11	529	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15	
Asta: 132	15	5,98	11	529	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	14	
Instab.:l=	652,0	β*I=	652,0	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	176,0	6,4	26,1	mm
Sez.N. 938	15	5,98	8	971	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	25	
TONDO fi 1	qn=	0	8	971	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	27	
Asta: 133	30	8,15	8	971	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	25	
Instab.:l=	653,6	β*I=	653,6	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0	Wmax/rel/lim=	201,5	6,7	26,1	mm
Sez.N. 938	30	8,15	11	390	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	10	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	N Rd daN	MxV.Rd daN*cm	MyV.Rd daN*cm	VxpRd dN/cm	VypRd daN	T Rd dNcm	fy rid dN/cm	Rap %
TONDO fi 1	qn=	0	11	390	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	11
Asta: 134	12	9,74	11	390	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	10
Instab.:l=	654,0	$\beta^*l=$	654,0	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	191,9	6,9	26,2	mm
Sez.N. 938	12	9,74	8	329	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	8
TONDO fi 1	qn=	0	8	329	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	10
Asta: 135	34	10,73	8	329	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	8
Instab.:l=	654,2	$\beta^*l=$	654,2	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	179,9	7,0	26,2	mm
Sez.N. 938	34	10,73	11	84	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2
TONDO fi 1	qn=	0	11	84	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	4
Asta: 136	9	11,06	11	84	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2
Instab.:l=	653,8	$\beta^*l=$	653,8	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	144,2	7,1	26,2	mm
Sez.N. 938	2	3,32	11	582	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15
TONDO fi 1	qn=	0	11	582	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	16
Asta: 137	18	0,00	11	582	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15
Instab.:l=	670,0	$\beta^*l=$	670,0	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	77,1	6,8	26,8	mm
Sez.N. 938	1	0,00	8	1810	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	46
TONDO fi 1	qn=	0	8	1810	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	48
Asta: 138	19	3,32	8	1810	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	46
Instab.:l=	670,0	$\beta^*l=$	670,0	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	69,0	6,8	26,8	mm
Sez.N. 938	19	3,32	12	529	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	14
TONDO fi 1	qn=	0	12	529	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15
Asta: 139	3	5,98	12	529	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	14
Instab.:l=	652,0	$\beta^*l=$	652,0	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	138,6	6,4	26,1	mm
Sez.N. 938	3	5,98	8	971	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	25
TONDO fi 1	qn=	0	8	971	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	27
Asta: 140	21	8,15	8	971	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	25
Instab.:l=	653,6	$\beta^*l=$	653,6	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	174,1	6,7	26,1	mm
Sez.N. 938	21	8,15	12	390	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	10
TONDO fi 1	qn=	0	12	390	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	11
Asta: 141	6	9,74	12	390	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	10
Instab.:l=	654,0	$\beta^*l=$	654,0	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	193,6	6,9	26,2	mm
Sez.N. 938	6	9,74	8	329	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	8
TONDO fi 1	qn=	0	8	329	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	10
Asta: 142	25	10,73	8	329	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	8
Instab.:l=	654,2	$\beta^*l=$	654,2	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	182,9	7,0	26,2	mm
Sez.N. 938	25	10,73	12	84	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2
TONDO fi 1	qn=	0	12	84	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	4
Asta: 143	9	11,06	12	84	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2
Instab.:l=	653,8	$\beta^*l=$	653,8	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	181,0	7,1	26,2	mm
Sez.N. 938	2	3,32	8	1324	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	34
TONDO fi 1	qn=	0	8	1324	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	36
Asta: 144	20	5,98	8	1324	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	34
Instab.:l=	652,0	$\beta^*l=$	652,0	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	128,5	6,4	26,1	mm
Sez.N. 938	20	5,98	12	477	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	12
TONDO fi 1	qn=	0	12	477	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	14
Asta: 145	4	8,15	12	477	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	12
Instab.:l=	653,6	$\beta^*l=$	653,6	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	181,4	6,7	26,1	mm
Sez.N. 938	4	8,15	8	635	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	16
TONDO fi 1	qn=	0	8	635	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	18
Asta: 146	23	9,74	8	635	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	16
Instab.:l=	654,0	$\beta^*l=$	654,0	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	190,1	6,9	26,2	mm
Sez.N. 938	23	9,74	12	253	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	6
TONDO fi 1	qn=	0	12	253	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	8
Asta: 147	8	10,73	12	253	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	6
Instab.:l=	654,2	$\beta^*l=$	654,2	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	192,1	7,0	26,2	mm
Sez.N. 938	8	10,73	9	95	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2
TONDO fi 1	qn=	0	9	95	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	4
Asta: 148	26	11,06	9	95	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2
Instab.:l=	653,8	$\beta^*l=$	653,8	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	162,2	7,1	26,2	mm
Sez.N. 938	112	0,00	12	579	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15
TONDO fi 1	qn=	0	12	579	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	16
Asta: 149	96	3,32	12	579	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15
Instab.:l=	670,0	$\beta^*l=$	670,0	0	0	0	0	cl= 3	$\epsilon= 1,00$	lmd=	0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	112,9	6,8	26,8	mm
Sez.N. 938	96	3,32	8	1286	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	33
TONDO fi 1	qn=	0	8	1286	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	35
Asta: 150	114	5,98	8	1286	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	33

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	N Rd daN	MxV.Rd daN*cm	MyV.Rd daN*cm	VxpRd dN/cm	VypRd daN	T Rd dNcm	fy rid dN/cm	Rap %
Instab.:I=	652,0	β*I=	652,0		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	186,2	6,4	26,1	mm	
Sez.N. 938	114	5,98	12	462	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	12
TONDO fi 1	qn=	0	12	462	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	13
Asta: 151	98	8,15	12	462	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	12
Instab.:I=	653,6	β*I=	653,6		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	193,1	6,7	26,1	mm	
Sez.N. 938	98	8,15	8	747	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	19
TONDO fi 1	qn=	0	8	747	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	21
Asta: 152	117	9,74	8	747	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	19
Instab.:I=	654,0	β*I=	654,0		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	192,3	6,9	26,2	mm	
Sez.N. 938	117	9,74	12	250	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	6
TONDO fi 1	qn=	0	12	250	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	8
Asta: 153	102	10,73	12	250	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	6
Instab.:I=	654,2	β*I=	654,2		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	169,7	7,0	26,2	mm	
Sez.N. 938	102	10,73	8	122	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	3
TONDO fi 1	qn=	0	8	122	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	5
Asta: 154	111	11,06	8	122	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	3
Instab.:I=	653,8	β*I=	653,8		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	160,5	7,1	26,2	mm	
Sez.N. 938	95	0,00	8	1660	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	43
TONDO fi 1	qn=	0	8	1660	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	44
Asta: 155	113	3,32	8	1660	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	43
Instab.:I=	670,0	β*I=	670,0		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	120,8	6,8	26,8	mm	
Sez.N. 938	113	3,32	12	519	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	13
TONDO fi 1	qn=	0	12	519	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15
Asta: 156	97	5,98	12	519	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	13
Instab.:I=	652,0	β*I=	652,0		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	176,2	6,4	26,1	mm	
Sez.N. 938	97	5,98	8	1038	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	27
TONDO fi 1	qn=	0	8	1038	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	28
Asta: 157	115	8,15	8	1038	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	27
Instab.:I=	653,6	β*I=	653,6		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	201,4	6,7	26,1	mm	
Sez.N. 938	115	8,15	12	378	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	10
TONDO fi 1	qn=	0	12	378	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	11
Asta: 158	100	9,74	12	378	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	10
Instab.:I=	654,0	β*I=	654,0		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	192,0	6,9	26,2	mm	
Sez.N. 938	100	9,74	8	438	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	11
TONDO fi 1	qn=	0	8	438	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	13
Asta: 159	119	10,73	8	438	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	11
Instab.:I=	654,2	β*I=	654,2		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	179,7	7,0	26,2	mm	
Sez.N. 938	119	10,73	12	95	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2
TONDO fi 1	qn=	0	12	95	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	4
Asta: 160	94	11,06	12	95	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2
Instab.:I=	653,8	β*I=	653,8		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	144,4	7,1	26,2	mm	
Sez.N. 938	87	3,32	11	579	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15
TONDO fi 1	qn=	0	11	579	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	16
Asta: 161	103	0,00	11	579	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15
Instab.:I=	670,0	β*I=	670,0		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	77,0	6,8	26,8	mm	
Sez.N. 938	86	0,00	8	1660	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	43
TONDO fi 1	qn=	0	8	1660	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	44
Asta: 162	104	3,32	8	1660	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	43
Instab.:I=	670,0	β*I=	670,0		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	69,1	6,8	26,8	mm	
Sez.N. 938	104	3,32	11	519	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	13
TONDO fi 1	qn=	0	11	519	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	15
Asta: 163	88	5,98	11	519	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	13
Instab.:I=	652,0	β*I=	652,0		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	138,4	6,4	26,1	mm	
Sez.N. 938	88	5,98	8	1038	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	27
TONDO fi 1	qn=	0	8	1038	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	28
Asta: 164	106	8,15	8	1038	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	27
Instab.:I=	653,6	β*I=	653,6		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	174,2	6,7	26,1	mm	
Sez.N. 938	106	8,15	11	378	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	10
TONDO fi 1	qn=	0	11	378	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	11
Asta: 165	91	9,74	11	378	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	10
Instab.:I=	654,0	β*I=	654,0		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	193,5	6,9	26,2	mm	
Sez.N. 938	91	9,74	8	438	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	11
TONDO fi 1	qn=	0	8	438	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	13
Asta: 166	110	10,73	8	438	0	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	11
Instab.:I=	654,2	β*I=	654,2		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	183,1	7,0	26,2	mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D

DATI DI ASTA		Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	N Rd daN	MxV.Rd daN*cm	MyV.Rd daN*cm	VxplRd dN/cm	VyplRd daN	T Rd dNcm	fy rid dN/cm	Rap %
Sez.N.	938	110	10,73		11	95	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2
TONDO fi 1		qn=	0		11	95	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	4
Asta:	167	94	11,06		11	95	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	2
Instab.:l=		653,8	β*l=		653,8	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	180,7	7,1	26,2	mm	
Sez.N.	938	87	3,32		8	1286	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	33
TONDO fi 1		qn=	0		8	1286	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	35
Asta:	168	105	5,98		8	1286	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	33
Instab.:l=		652,0	β*l=		652,0	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	128,6	6,4	26,1	mm	
Sez.N.	938	105	5,98		11	462	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	12
TONDO fi 1		qn=	0		11	462	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	13
Asta:	169	89	8,15		11	462	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	12
Instab.:l=		653,6	β*l=		653,6	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	181,3	6,7	26,1	mm	
Sez.N.	938	89	8,15		8	747	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	19
TONDO fi 1		qn=	0		8	747	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	21
Asta:	170	108	9,74		8	747	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	19
Instab.:l=		654,0	β*l=		654,0	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	190,1	6,9	26,2	mm	
Sez.N.	938	108	9,74		11	250	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	6
TONDO fi 1		qn=	0		11	250	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	8
Asta:	171	93	10,73		11	250	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	6
Instab.:l=		654,2	β*l=		654,2	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	191,9	7,0	26,2	mm	
Sez.N.	938	93	10,73		8	122	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	3
TONDO fi 1		qn=	0		8	122	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	5
Asta:	172	111	11,06		8	122	0	0	0	0	0	3904	8	8	1690	1690	9	1942	3
Instab.:l=		653,8	β*l=		653,8	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	162,5	7,1	26,2	mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO

Mat. N.ro	Clas Serv	Comb N.ro	Classe durata di riferimento	Kmod	Gamma	fmd kg/cm ²	fcd kg/cm ²	ftd kg/cm ²	fvd kg/cm ²
101	2	0	Permanente	0,60	1,30	129,2	110,8	90,0	16,2
			1 Breve Durata	0,90	1,30	193,8	166,2	135,0	24,2
			2 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			3 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			4 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			5 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			6 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			7 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			8 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			9 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			10 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			11 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			12 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			13 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			14 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
			15 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6
16 Istantaneo	1,10	1,30	236,9	203,1	165,0	29,6			
102	2	0	Permanente	0,60	1,30	110,8	110,8	88,6	16,2
			1 Breve Durata	0,90	1,30	166,2	166,2	132,9	24,2
			2 Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
			3 Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
			4 Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
			5 Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
			6 Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
			7 Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
			8 Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
			9 Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
			10 Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
11 Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO

Mat. N.ro	Clas Serv	Comb N.ro	Classe durata di riferimento	Kmod	Gamma	fmd kg/cmq	fcd kg/cmq	ftd kg/cmq	fvd kg/cmq
		12	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		13	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		14	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		15	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6
		16	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	203,1	162,5	29,6

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σn	σMx	σMy (daN/cm²)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 933	1	0,00		1	-14596	0	0	0	-4969	0	17	0	0	0	9	0	0,01	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14580	-1667	0	0	-4971	0	17	16	0	0	9	0	0,09	0,36
Asta: 1	69	0,66		1	-14565	-3335	0	0	-4973	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36
Instab.:l=	67,1	β*I=		67,1	-14565	-3335	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,27	Ry= 0,22	Wmax/rel/lim=	15,49	0,05	3,35	mm		
Sez.N. 933	2	3,32		1	-15220	-16706	0	0	-161	0	18	161	0	0	0	0	0,84	0,01
LL 12*72	qn=	-18		1	-15206	-16755	0	0	-168	0	18	162	0	0	0	0	0,84	0,01
Asta: 2	73	3,85		1	-15192	-16806	0	0	-175	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01
Instab.:l=	59,6	β*I=		41,7	-15192	-16806	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,94	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	85,25	0,02	2,98	mm		
Sez.N. 933	3	5,98		1	-14446	-17291	0	0	4227	0	17	167	0	0	7	0	0,87	0,30
LL 12*72	qn=	-511		2	5504	18937	0	0	-718	0	6	183	0	0	1	0	0,81	0,04
Asta: 3	77	6,41		2	5515	18705	0	0	-820	0	6	180	0	0	1	0	0,80	0,05
Instab.:l=	60,3	β*I=		42,2	-14446	-17291	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	133,78	0,08	3,01	mm		
Sez.N. 933	4	8,15		2	5066	15751	0	0	-2982	0	6	152	0	0	5	0	0,68	0,17
LL 12*72	qn=	-625		3	-582	15091	0	0	-14	0	1	146	0	0	0	0	0,61	0,00
Asta: 4	5	8,96		3	-100	14430	0	0	-1143	0	0	139	0	0	2	0	0,59	0,07
Instab.:l=	153,2	β*I=		107,2	5066	15751	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,68	Ry= 0,48	Wmax/rel/lim=	164,36	1,16	7,66	mm		
Sez.N. 933	5	8,96		3	-108	14430	0	0	-1143	0	0	139	0	0	2	0	0,59	0,07
LL 12*72	qn=	-627		6	-6841	15459	0	0	1859	0	8	149	0	0	3	0	0,63	0,11
Asta: 5	6	9,74		6	-5981	16451	0	0	767	0	7	159	0	0	1	0	0,67	0,04
Instab.:l=	149,0	β*I=		104,3	-5981	16451	0	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,70	Ry= 0,50	Wmax/rel/lim=	168,23	1,14	7,45	mm		
Sez.N. 933	6	9,74		6	-5668	16451	0	0	1997	0	7	159	0	0	3	0	0,67	0,12
LL 12*72	qn=	-695		6	-5412	16991	0	0	1398	0	6	164	0	0	2	0	0,69	0,08
Asta: 6	7	9,95		6	-5140	17334	0	0	753	0	6	167	0	0	1	0	0,71	0,04
Instab.:l=	63,6	β*I=		44,5	-5140	17334	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,73	Ry= 0,52	Wmax/rel/lim=	142,68	0,20	3,18	mm		
Sez.N. 933	7	9,95		6	-5137	17334	0	0	775	0	6	167	0	0	1	0	0,71	0,05
LL 12*72	qn=	-696		6	-4803	17481	0	0	-28	0	6	169	0	0	0	0	0,71	0,00
Asta: 7	8	10,73		6	-3498	14188	0	0	-2983	0	4	137	0	0	5	0	0,58	0,17
Instab.:l=	239,1	β*I=		167,4	-4803	17481	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,74	Ry= 0,53	Wmax/rel/lim=	141,54	2,71	11,95	mm		
Sez.N. 933	8	10,73		6	-4060	14188	0	0	-2162	0	5	137	0	0	4	0	0,58	0,13
LL 12*72	qn=	-732		1	-6993	12760	0	0	-36	0	8	123	0	0	0	0	0,64	0,00
Asta: 8	9	11,06		1	-6914	12503	0	0	-749	0	8	121	0	0	1	0	0,62	0,05
Instab.:l=	301,8	β*I=		211,3	-6993	12760	0	KcC= 0,81	KcM= 0,97	Rx= 0,72	Ry= 0,52	Wmax/rel/lim=	93,20	2,75	15,09	mm		
Sez.N. 933	17	0,00		1	-14596	0	0	0	-4969	0	17	0	0	0	9	0	0,01	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14580	-1667	0	0	-4971	0	17	16	0	0	9	0	0,09	0,36
Asta: 9	81	0,66		1	-14565	-3335	0	0	-4973	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36
Instab.:l=	67,1	β*I=		67,1	-14565	-3335	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,27	Ry= 0,22	Wmax/rel/lim=	24,45	0,05	3,35	mm		
Sez.N. 933	16	3,32		1	-15220	-16706	0	0	-161	0	18	161	0	0	0	0	0,84	0,01
LL 12*72	qn=	-18		1	-15206	-16755	0	0	-168	0	18	162	0	0	0	0	0,84	0,01
Asta: 10	85	3,85		1	-15192	-16806	0	0	-175	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01
Instab.:l=	59,6	β*I=		41,7	-15192	-16806	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,94	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	124,81	0,19	2,98	mm		
Sez.N. 933	15	5,98		6	-9443	-21359	0	0	1447	0	11	206	0	0	3	0	0,87	0,08
LL 12*72	qn=	-511		6	-9426	-20918	0	0	1479	0	11	202	0	0	3	0	0,85	0,09
Asta: 11	132	6,41		6	-9397	-20469	0	0	1500	0	11	197	0	0	3	0	0,84	0,09
Instab.:l=	60,3	β*I=		42,2	-14446	-17291	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	164,57	0,23	3,01	mm		
Sez.N. 933	14	8,15		6	-8154	-16983	0	0	3359	0	9	164	0	0	6	0	0,69	0,20
LL 12*72	qn=	-625		6	-7878	-14445	0	0	3045	0	9	139	0	0	5	0	0,59	0,18
Asta: 12	13	8,96		6	-7558	-12329	0	0	2651	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16
Instab.:l=	153,2	β*I=		107,2	-8154	-16983	0	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,74	Ry= 0,53	Wmax/rel/lim=	153,24	1,16	7,66	mm		
Sez.N. 933	13	8,96		6	-7541	-12329	0	0	2699	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16
LL 12*72	qn=	-627		3	-799	-10757	0	0	511	0	1	104	0	0	1	0	0,44	0,03
Asta: 13	12	9,74		3	-568	-10321	0	0	649	0	1	100	0	0	1	0	0,42	0,04
Instab.:l=	149,0	β*I=		104,3	-7541	-12329	0	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,55	Ry= 0,40	Wmax/rel/lim=	149,30	0,90	7,45	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 14 Instab.:l=	12 qn=-695 11 63,6	9,74 -695 9,95 $\beta^*l=$		3 3 3 44,5	-399 -331 -259 -399	-10321 -10085 -9844 -10321	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	729 753 766 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	0 0 0 0,42	100 97 95 0,30	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 108,12	1 1 1 0,13	0 0 0 0,42	0,41 0,40 0,40 3,18	0,04 0,04 0,04 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 15 Instab.:l=	11 qn=-696 10 239,1	9,95 -696 10,73 $\beta^*l=$		3 2 1 167,4	-256 3699 -7671 -7671	-9844 -9745 9796 9796	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 0,91	767 28 893 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	0 4 9 0,40	95 94 94 0,40	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 2 101,26	1 0 0 1,67	0 0 0 0,40	0,41 0,00 0,49 11,95	0,04 0,00 0,06 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 16 Instab.:l=	10 qn=-732 9 301,8	10,73 -732 11,06 $\beta^*l=$		1 1 1 211,3	-7276 -6993 -6914 -6993	9796 12760 12503 12760	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 0,81	2543 -36 -749 KcM= 0,97	0 0 0 Ry=	8 8 8 0,72	94 123 121 0,52	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 1 36,32	4 0 0 1,92	0 0 0 0,49	0,64 0,62 0,62 15,09	0,18 0,00 0,05 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 17 Instab.:l=	18 qn=-5 136 67,1	0,00 -5 0,66 $\beta^*l=$		1 1 1 67,1	-14720 -14704 -14689 -14689	0 -1671 -3342 -3342	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-4980 -4982 -4984 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	17 17 17 0,27	0 16 32 0,22	0 0 0 Wmax/rel/lim=	9 9 9 13,46	0 0 0 0,00	0 0 0 0,01	0,09 0,36 0,18 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 18 Instab.:l=	19 qn=-18 141 59,6	3,32 -18 3,85 $\beta^*l=$		1 1 1 41,7	-15299 -15285 -15271 -15271	-16743 -16792 -16843 -16843	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-161 -168 -175 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	18 18 18 0,94	161 162 162 0,69	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 76,69	0 0 0 0,02	0 0 0 0,84	0,85 0,85 0,85 2,98	0,01 0,01 0,01 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 19 Instab.:l=	20 qn=-511 146 60,3	5,98 -511 6,41 $\beta^*l=$		1 1 2 42,2	-14528 -14290 5437 -14528	-17328 -16087 18674 -17328	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	4235 4005 -812 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	17 17 6 0,96	167 155 180 0,70	0 0 0 Wmax/rel/lim=	7 7 1 126,31	0 0 0 0,05	0 0 0 0,87	0,30 0,29 0,80 3,01	0,30 0,29 0,05 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 20 Instab.:l=	21 qn=-625 22 153,2	8,15 -625 8,96 $\beta^*l=$		2 3 3 107,2	4979 -670 -188 4979	15739 15082 14429 15739	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-2975 -7 -1136 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	6 1 0 0,68	152 145 139 0,48	0 0 0 Wmax/rel/lim=	5 0 2 165,82	0 0 0 1,04	0 0 0 0,68	0,17 0,00 0,59 7,66	0,17 0,00 0,07 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 21 Instab.:l=	22 qn=-627 23 149,0	8,96 -627 9,74 $\beta^*l=$		3 6 6 104,3	-195 -6930 -6069 -6069	14429 15464 16461 16461	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 0,98	-1135 1868 775 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	0 8 7 0,71	139 149 159 0,50	0 0 0 Wmax/rel/lim=	2 3 1 173,54	0 0 0 1,10	0 0 0 0,59	0,07 0,11 0,05 7,45	0,07 0,11 0,05 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 22 Instab.:l=	23 qn=-695 24 63,6	9,74 -695 9,95 $\beta^*l=$		6 6 6 44,5	-5768 -5512 -5240 -5240	16461 17003 17347 17347	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	2001 1401 756 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	7 6 6 0,74	159 164 167 0,52	0 0 0 Wmax/rel/lim=	3 2 1 150,00	0 0 0 0,20	0 0 0 0,67	0,12 0,08 0,71 3,18	0,12 0,08 0,04 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 23 Instab.:l=	24 qn=-696 25 239,1	9,95 -696 10,73 $\beta^*l=$		6 6 6 167,4	-5237 -4903 -3598 -4903	17347 17495 14211 17495	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 0,91	779 -24 -2979 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	6 6 4 0,74	167 169 137 0,53	0 0 0 Wmax/rel/lim=	1 0 5 149,44	0 0 0 2,66	0 0 0 0,71	0,05 0,00 0,17 11,95	0,05 0,00 0,17 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 24 Instab.:l=	25 qn=-732 26 301,8	10,73 -732 11,06 $\beta^*l=$		6 1 1 211,3	-4168 -7101 -7023 -7101	14211 12785 12530 12785	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 0,81	-2161 -34 -747 KcM= 0,97	0 0 0 Ry=	5 8 8 0,72	137 123 121 0,52	0 0 0 Wmax/rel/lim=	4 0 1 106,57	0 0 0 2,57	0 0 0 0,58	0,13 0,00 0,63 15,09	0,13 0,00 0,05 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 25 Instab.:l=	27 qn=-5 155 67,1	0,00 -5 0,66 $\beta^*l=$		1 1 1 67,1	-14720 -14704 -14689 -14689	0 -1671 -3342 -3342	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-4980 -4982 -4984 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	17 17 17 0,27	0 16 32 0,22	0 0 0 Wmax/rel/lim=	9 9 9 26,30	0 0 0 0,03	0 0 0 0,01	0,09 0,36 0,18 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 26 Instab.:l=	28 qn=-18 159 59,6	3,32 -18 3,85 $\beta^*l=$		1 1 1 41,7	-15299 -15285 -15271 -15271	-16743 -16792 -16843 -16843	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-161 -168 -175 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	18 18 18 0,94	161 162 162 0,69	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 133,33	0 0 0 0,22	0 0 0 0,84	0,85 0,85 0,85 2,98	0,01 0,01 0,01 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 27 Instab.:l=	29 qn=-511 164 60,3	5,98 -511 6,41 $\beta^*l=$		6 6 6 42,2	-9524 -9507 -9478 -14528	-21396 -20952 -20501 -17328	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	1454 1486 1508 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	11 11 11 0,96	206 202 198 0,70	0 0 0 Wmax/rel/lim=	3 3 3 171,93	0 0 0 0,26	0 0 0 0,87	0,09 0,09 0,84 3,01	0,09 0,09 0,09 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 28 Instab.:l=	30 qn=-625 31 153,2	8,15 -625 8,96 $\beta^*l=$		6 6 6 107,2	-8244 -7968 -7648 -8244	-16997 -14453 -12331 -16997	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 0,98	3366 3052 2658 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	10 9 9 0,74	164 139 119 0,53	0 0 0 Wmax/rel/lim=	6 5 5 155,10	0 0 0 1,17	0 0 0 0,69	0,20 0,18 0,16 7,66	0,20 0,18 0,16 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 29 Instab.:l=	31 qn=-627 32 149,0	8,96 -627 9,74 $\beta^*l=$		6 3 3 104,3	-7631 -888 -657 -7631	-12331 -10753 -10312 -12331	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 0,98	2707 518 657 KcM= 1,00	0 0 0 Ry=	9 1 1 0,55	119 104 99 0,40	0 0 0 Wmax/rel/lim=	5 1 1 147,54	0 0 0 0,83	0 0 0 0,50	0,16 0,44 0,42 7,45	0,16 0,03 0,04 mm
Sez.N. 933 LL 12*72	32 qn=-695	9,74 -695		3 3	-501 -433	-10312 -10075	0 0	0 0	732 757	0 0	1 1	99 97	0 0	1 1	0 0	0 0	0,42 0,41	0,04 0,04

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Asta: 30 Instab.:l=	33 63,6	9,95 $\beta^*l=$		3 44,5	-361 -501	-9832 -10312	0	0	770	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,05
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 31 Instab.:l=	33 qn= 34 239,1	9,95 -696 10,73 $\beta^*l=$		3 2 1 167,4	-357 3596 -7772 -7772	-9832 -9729 9818 9818	0 0 0	0 0 0	772 0 897	0 0 0	0 4 9	95 94 95	0 0 0	0 0 2	1 0 0	0 0 0	0,40 0,42 0,49	0,05 0,00 0,06
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 32 Instab.:l=	34 qn= 26 301,8	10,73 -732 11,06 $\beta^*l=$		1 1 1 211,3	-7385 -7101 -7023 -7101	9818 12785 12530 12785	0 0 0	0 0 0	2544 -34 -747	0 0 0	9 8 8	95 123 121	0 0 0	0 0 1	4 0 0	0 0 0	0,49 0,64 0,63	0,18 0,00 0,05
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 33 Instab.:l=	35 qn= 168 67,1	0,00 -5 0,66 $\beta^*l=$		1 1 1 67,1	-14826 -14810 -14795 -14795	0 -1675 -3350 -3350	0 0 0	0 0 0	-4991 -4994 -4996	0 0 0	17 17 17	0 16 32	0 0 0	9 9 9	0 0 0	0 0 0	0,01 0,09 0,18	0,36 0,36 0,36
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 34 Instab.:l=	36 qn= 172 59,6	3,32 -18 3,85 $\beta^*l=$		1 1 1 41,7	-15376 -15362 -15347 -15347	-16782 -16831 -16882 -16882	0 0 0	0 0 0	-161 -1688 -175	0 0 0	18 18 18	162 162 163	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0,85 0,85 0,85	0,01 0,01 0,01
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 35 Instab.:l=	37 qn= 176 60,3	5,98 -511 6,41 $\beta^*l=$		1 1 2 42,2	-14583 -14345 5437 -14583	-17368 -16125 18637 -17368	0 0 0	0 0 0	4241 4012 -805	0 0 0	17 17 6	168 156 180	0 0 0	0 0 1	7 0 0	0 0 0	0,87 0,81 0,80	0,30 0,29 0,05
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 36 Instab.:l=	38 qn= 39 153,2	8,15 -625 8,96 $\beta^*l=$		2 3 3 107,2	4995 -651 -186 4995	15718 15063 14421 15718	0 0 0	0 0 0	-2967 -40 -1127	0 0 0	6 1 0	152 145 139	0 0 0	0 0 2	5 0 0	0 0 0	0,67 0,61 0,59	0,17 0,00 0,07
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 37 Instab.:l=	39 qn= 40 149,0	8,96 -627 9,74 $\beta^*l=$		3 6 6 104,3	-194 -6950 -6090 -6090	14421 15463 16466 16466	0 0 0	0 0 0	-1126 1876 784	0 0 0	0 8 7	139 149 159	0 0 0	0 3 1	2 0 0	0 0 0	0,59 0,63 0,67	0,07 0,11 0,05
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 38 Instab.:l=	40 qn= 41 63,6	9,74 -695 9,95 $\beta^*l=$		6 6 6 44,5	-5766 -5510 -5238 -5238	16466 17010 17357 17357	0 0 0	0 0 0	2008 1408 763	0 0 0	7 6 6	159 164 167	0 0 0	0 2 1	3 0 0	0 0 0	0,67 0,69 0,71	0,12 0,08 0,04
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 39 Instab.:l=	41 qn= 42 239,1	9,95 -696 10,73 $\beta^*l=$		6 6 6 167,4	-5235 -4901 -3597 -4901	17357 17508 14238 17508	0 0 0	0 0 0	786 -17 -2972	0 0 0	6 6 4	167 169 137	0 0 0	0 0 5	1 0 0	0 0 0	0,71 0,71 0,58	0,05 0,00 0,17
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 40 Instab.:l=	42 qn= 43 301,8	10,73 -732 11,06 $\beta^*l=$		6 1 1 211,3	-4158 -7101 -7022 -7101	14238 12818 12564 12818	0 0 0	0 0 0	-2158 -32 -745	0 0 0	5 8 8	137 124 121	0 0 0	0 0 1	4 0 0	0 0 0	0,58 0,64 0,63	0,13 0,00 0,05
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 41 Instab.:l=	44 qn= 180 67,1	0,00 -5 0,66 $\beta^*l=$		1 1 1 67,1	-14826 -14810 -14795 -14795	0 -1675 -3350 -3350	0 0 0	0 0 0	-4991 -4994 -4996	0 0 0	17 17 17	0 16 32	0 0 0	9 9 9	0 0 0	0 0 0	0,01 0,09 0,18	0,36 0,36 0,36
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 42 Instab.:l=	45 qn= 184 59,6	3,32 -18 3,85 $\beta^*l=$		1 1 1 41,7	-15376 -15362 -15347 -15347	-16782 -16831 -16882 -16882	0 0 0	0 0 0	-161 -168 -175	0 0 0	18 18 18	162 162 163	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0,85 0,85 0,85	0,01 0,01 0,01
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 43 Instab.:l=	46 qn= 188 60,3	5,98 -511 6,41 $\beta^*l=$		6 6 6 42,2	-9567 -9550 -9522 -14583	-21436 -20990 -20537 -17368	0 0 0	0 0 0	1461 1493 1514	0 0 0	11 11 11	207 202 198	0 0 0	0 3 3	3 0 0	0 0 0	0,88 0,86 0,84	0,09 0,09 0,09
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 44 Instab.:l=	47 qn= 48 153,2	8,15 -625 8,96 $\beta^*l=$		6 6 6 107,2	-8269 -7993 -7673 -8269	-17017 -14467 -12338 -17017	0 0 0	0 0 0	3375 3060 2667	0 0 0	10 9 9	164 140 119	0 0 0	0 5 5	6 0 0	0 0 0	0,69 0,59 0,50	0,20 0,18 0,16
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 45 Instab.:l=	48 qn= 49 149,0	8,96 -627 9,74 $\beta^*l=$		6 3 3 104,3	-7656 -893 -662 -7656	-12338 -10754 -10306 -12338	0 0 0	0 0 0	2716 527 666	0 0 0	9 1 1	119 104 99	0 0 0	0 1 1	5 0 0	0 0 0	0,50 0,44 0,42	0,16 0,03 0,04
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 46 Instab.:l=	49 qn= 50 63,6	9,74 -695 9,95 $\beta^*l=$		3 3 3 44,5	-488 -420 -347 -488	-10306 -10067 -9822 -10306	0 0 0	0 0 0	739 764 777	0 0 0	1 0 0	99 97 95	0 0 0	0 1 1	1 0 0	0 0 0	0,42 0,41 0,40	0,04 0,04 0,05

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
Sez.N.	933	50	9,95	3	-344	-9822	0	0	779	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,05		
LL 12*72	qn=	-696	2	3621	-9709	0	0	7	0	4	94	0	0	0	0	0,42	0,00			
Asta:	47	51	10,73	1	-7782	9845	0	0	904	0	9	95	0	0	2	0	0,49	0,06		
Instab.l:=	239,1	β^*l =	167,4		-7782	9845	0	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,55	Ry=	0,40	Wmax/rel/lim=	96,89	1,05	11,95	mm
Sez.N.	933	51	10,73	1	-7384	9845	0	0	2547	0	9	95	0	0	4	0	0,49	0,18		
LL 12*72	qn=	-732	1	-7101	12818	0	0	-32	0	8	124	0	0	0	0	0,64	0,00			
Asta:	48	43	11,06	1	-7022	12564	0	0	-745	0	8	121	0	0	1	0	0,63	0,05		
Instab.l:=	301,8	β^*l =	211,3		-7101	12818	0	KcC=	0,81	KcM=	0,97	Rx=	0,72	Ry=	0,52	Wmax/rel/lim=	30,02	0,18	15,09	mm
Sez.N.	935	36	3,32	0	13	0	0	0	71	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
LL 28*16	qn=	-19	0	13	103	0	0	0	0	0	9	0	0	0	0	0,07	0,00			
Asta:	49	53	3,32	0	13	0	0	0	-71	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Instab.l:=	580,0	β^*l =	580,0		13	103	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	72,36	4,54	29,00	mm
Sez.N.	936	37	5,98	0	8	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Lam 12x16	qn=	-7	0	8	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00			
Asta:	50	54	5,98	0	8	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Instab.l:=	580,0	β^*l =	580,0		-415	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	133,41	4,11	29,00	mm
Sez.N.	936	38	8,15	0	2	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Lam 12x16	qn=	-7	0	2	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00			
Asta:	51	55	8,15	0	2	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Instab.l:=	580,0	β^*l =	580,0		-512	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	180,62	4,11	29,00	mm
Sez.N.	936	40	9,74	0	-7	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Lam 12x16	qn=	-7	0	-7	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00			
Asta:	52	57	9,74	0	-7	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Instab.l:=	580,0	β^*l =	580,0		-551	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	199,42	4,11	29,00	mm
Sez.N.	936	42	10,73	0	-14	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Lam 12x16	qn=	-7	0	-14	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00			
Asta:	53	59	10,73	0	-14	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Instab.l:=	580,0	β^*l =	580,0		-566	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	189,75	4,11	29,00	mm
Sez.N.	936	43	11,06	0	-16	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Lam 12x16	qn=	-7	0	-16	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00			
Asta:	54	60	11,06	0	-16	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Instab.l:=	580,0	β^*l =	580,0		-572	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	171,47	4,11	29,00	mm
Sez.N.	935	45	3,32	0	13	0	0	0	71	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
LL 28*16	qn=	-19	0	13	103	0	0	0	0	0	9	0	0	0	0	0,07	0,00			
Asta:	55	62	3,32	0	13	0	0	0	-71	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Instab.l:=	580,0	β^*l =	580,0		13	103	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	118,37	4,54	29,00	mm
Sez.N.	936	46	5,98	0	8	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Lam 12x16	qn=	-7	0	8	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00			
Asta:	56	63	5,98	0	8	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Instab.l:=	580,0	β^*l =	580,0		-415	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	183,75	4,11	29,00	mm
Sez.N.	936	47	8,15	0	2	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Lam 12x16	qn=	-7	0	2	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00			
Asta:	57	64	8,15	0	2	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Instab.l:=	580,0	β^*l =	580,0		-512	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	202,42	4,11	29,00	mm
Sez.N.	936	49	9,74	0	-7	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Lam 12x16	qn=	-7	0	-7	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00			
Asta:	58	66	9,74	0	-7	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Instab.l:=	580,0	β^*l =	580,0		-551	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	189,41	4,11	29,00	mm
Sez.N.	936	51	10,73	0	-14	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Lam 12x16	qn=	-7	0	-14	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00			
Asta:	59	68	10,73	0	-14	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01			
Instab.l:=	580,0	β^*l =	580,0		-566	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	170,60	4,11	29,00	mm
Sez.N.	933	86	0,00	1	-14720	0	0	0	-4980	0	17	0	0	0	9	0	0,01	0,36		
LL 12*72	qn=	-5	1	-14704	-1671	0	0	0	-4982	0	17	16	0	0	9	0	0,09	0,36		
Asta:	60	192	0,66	1	-14689	-3342	0	0	-4984	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36		
Instab.l:=	67,1	β^*l =	67,1		-14689	-3342	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,27	Ry=	0,22	Wmax/rel/lim=	15,33	0,00	3,35	mm
Sez.N.	933	87	3,32	1	-15299	-16743	0	0	-161	0	18	161	0	0	0	0,84	0,01			
LL 12*72	qn=	-18	1	-15285	-16792	0	0	0	-168	0	18	162	0	0	0	0,85	0,01			
Asta:	61	196	3,85	1	-15271	-16843	0	0	-175	0	18	162	0	0	0	0,85	0,01			
Instab.l:=	59,6	β^*l =	41,7		-15271	-16843	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,94	Ry=	0,69	Wmax/rel/lim=	85,03	0,01	2,98	mm
Sez.N.	933	88	5,98	1	-14528	-17328	0	0	4235	0	17	167	0	0	7	0	0,87	0,30		
LL 12*72	qn=	-511	1	-14290	-16087	0	0	0	4005	0	17	155	0	0	7	0	0,81	0,29		
Asta:	62	200	6,41	2	5437	18674	0	0	-812	0	6	180	0	0	1	0	0,80	0,05		
Instab.l:=	60,3	β^*l =	42,2		-14528	-17328	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,96	Ry=	0,70	Wmax/rel/lim=	133,57	0,08	3,01	mm
Sez.N.	933	89	8,15	2	4979	15739	0	0	-2975	0	6	152	0	0	5	0	0,68	0,17		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cm ²)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
LL 12*72	qn=	-625		3	-670	15082	0	0	-7	0	1	145	0	0	0	0	0,61	0,00		
Asta: 63	90	8,96		3	-188	14429	0	0	-1136	0	0	139	0	0	2	0	0,59	0,07		
Instab.:l=	153,2	$\beta^*l=$		107,2	4979	15739	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,68	Ry=	0,48	Wmax/rel/lim=	164,28	1,10	7,66	mm
Sez.N. 933	90	8,96		3	-195	14429	0	0	-1135	0	0	139	0	0	2	0	0,59	0,07		
LL 12*72	qn=	-627		6	-6930	15464	0	0	1868	0	8	149	0	0	3	0	0,63	0,11		
Asta: 64	91	9,74		6	-6069	16461	0	0	775	0	7	159	0	0	1	0	0,67	0,05		
Instab.:l=	149,0	$\beta^*l=$		104,3	-6069	16461	0	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,71	Ry=	0,50	Wmax/rel/lim=	168,34	1,09	7,45	mm
Sez.N. 933	91	9,74		6	-5768	16461	0	0	2001	0	7	159	0	0	3	0	0,67	0,12		
LL 12*72	qn=	-695		6	-5512	17003	0	0	1401	0	6	164	0	0	2	0	0,69	0,08		
Asta: 65	92	9,95		6	-5240	17347	0	0	756	0	6	167	0	0	1	0	0,71	0,04		
Instab.:l=	63,6	$\beta^*l=$		44,5	-5240	17347	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,74	Ry=	0,52	Wmax/rel/lim=	142,80	0,19	3,18	mm
Sez.N. 933	92	9,95		6	-5237	17347	0	0	779	0	6	167	0	0	1	0	0,71	0,05		
LL 12*72	qn=	-696		6	-4903	17411	0	0	-24	0	6	169	0	0	0	0	0,71	0,00		
Asta: 66	93	10,73		6	-3598	14211	0	0	-2979	0	4	137	0	0	5	0	0,58	0,17		
Instab.:l=	239,1	$\beta^*l=$		167,4	-4903	17495	0	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,74	Ry=	0,53	Wmax/rel/lim=	141,59	2,44	11,95	mm
Sez.N. 933	93	10,73		6	-4168	14211	0	0	-2161	0	5	137	0	0	4	0	0,58	0,13		
LL 12*72	qn=	-732		1	-7101	12785	0	0	-34	0	8	123	0	0	0	0	0,64	0,00		
Asta: 67	94	11,06		1	-7023	12530	0	0	-747	0	8	121	0	0	1	0	0,63	0,05		
Instab.:l=	301,8	$\beta^*l=$		211,3	-7101	12785	0	KcC=	0,81	KcM=	0,97	Rx=	0,72	Ry=	0,52	Wmax/rel/lim=	93,42	2,00	15,09	mm
Sez.N. 933	95	0,00		1	-14720	0	0	0	-4980	0	17	0	0	0	9	0	0,01	0,36		
LL 12*72	qn=	-5		1	-14704	-1671	0	0	-4982	0	17	16	0	0	9	0	0,09	0,36		
Asta: 68	204	0,66		1	-14689	-3342	0	0	-4984	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36		
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		67,1	-14689	-3342	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,27	Ry=	0,22	Wmax/rel/lim=	24,43	0,03	3,35	mm
Sez.N. 933	96	3,32		1	-15299	-16743	0	0	-161	0	18	161	0	0	0	0	0,84	0,01		
LL 12*72	qn=	-18		1	-15285	-16792	0	0	-168	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01		
Asta: 69	208	3,85		1	-15271	-16843	0	0	-175	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01		
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15271	-16843	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,94	Ry=	0,69	Wmax/rel/lim=	124,98	0,19	2,98	mm
Sez.N. 933	97	5,98		6	-9524	-21396	0	0	1454	0	11	206	0	0	3	0	0,87	0,09		
LL 12*72	qn=	-511		6	-9507	-20952	0	0	1486	0	11	202	0	0	3	0	0,86	0,09		
Asta: 70	212	6,41		6	-9478	-20501	0	0	1508	0	11	198	0	0	3	0	0,84	0,09		
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$		42,2	-14528	-17328	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,96	Ry=	0,70	Wmax/rel/lim=	164,65	0,23	3,01	mm
Sez.N. 933	98	8,15		6	-8244	-16997	0	0	3366	0	10	164	0	0	6	0	0,69	0,20		
LL 12*72	qn=	-625		6	-7968	-14453	0	0	3052	0	9	139	0	0	5	0	0,59	0,18		
Asta: 71	99	8,96		6	-7648	-12331	0	0	2658	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16		
Instab.:l=	153,2	$\beta^*l=$		107,2	-8244	-16997	0	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,74	Ry=	0,53	Wmax/rel/lim=	153,18	1,11	7,66	mm
Sez.N. 933	99	8,96		6	-7630	-12331	0	0	2707	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16		
LL 12*72	qn=	-627		3	-888	-10753	0	0	518	0	1	104	0	0	1	0	0,44	0,03		
Asta: 72	100	9,74		3	-657	-10312	0	0	657	0	1	99	0	0	1	0	0,42	0,04		
Instab.:l=	149,0	$\beta^*l=$		104,3	-7630	-12331	0	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,55	Ry=	0,40	Wmax/rel/lim=	149,05	0,83	7,45	mm
Sez.N. 933	100	9,74		3	-501	-10312	0	0	732	0	1	99	0	0	1	0	0,42	0,04		
LL 12*72	qn=	-695		3	-433	-10075	0	0	757	0	1	97	0	0	1	0	0,41	0,04		
Asta: 73	101	9,95		3	-361	-9832	0	0	770	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,05		
Instab.:l=	63,6	$\beta^*l=$		44,5	-501	-10312	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,42	Ry=	0,30	Wmax/rel/lim=	107,89	0,12	3,18	mm
Sez.N. 933	101	9,95		3	-357	-9832	0	0	772	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,05		
LL 12*72	qn=	-696		2	3596	-9729	0	0	0	0	4	94	0	0	0	0	0,42	0,00		
Asta: 74	102	10,73		1	-7772	9818	0	0	897	0	9	95	0	0	2	0	0,49	0,06		
Instab.:l=	239,1	$\beta^*l=$		167,4	-7772	9818	0	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,55	Ry=	0,40	Wmax/rel/lim=	100,84	1,16	11,95	mm
Sez.N. 933	102	10,73		1	-7385	9818	0	0	2544	0	9	95	0	0	4	0	0,49	0,18		
LL 12*72	qn=	-732		1	-7101	12785	0	0	-34	0	8	123	0	0	0	0	0,64	0,00		
Asta: 75	94	11,06		1	-7023	12530	0	0	-747	0	8	121	0	0	1	0	0,63	0,05		
Instab.:l=	301,8	$\beta^*l=$		211,3	-7101	12785	0	KcC=	0,81	KcM=	0,97	Rx=	0,72	Ry=	0,52	Wmax/rel/lim=	35,82	0,32	15,09	mm
Sez.N. 933	103	0,00		1	-14596	0	0	0	-4969	0	17	0	0	0	9	0	0,01	0,36		
LL 12*72	qn=	-5		1	-14580	-1667	0	0	-4971	0	17	16	0	0	9	0	0,09	0,36		
Asta: 76	216	0,66		1	-14565	-3335	0	0	-4973	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36		
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		67,1	-14565	-3335	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,27	Ry=	0,22	Wmax/rel/lim=	13,51	0,00	3,35	mm
Sez.N. 933	104	3,32		1	-15220	-16706	0	0	-161	0	18	161	0	0	0	0	0,84	0,01		
LL 12*72	qn=	-18		1	-15206	-16755	0	0	-168	0	18	162	0	0	0	0	0,84	0,01		
Asta: 77	220	3,85		1	-15192	-16806	0	0	-175	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01		
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15192	-16806	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,94	Ry=	0,69	Wmax/rel/lim=	76,87	0,02	2,98	mm
Sez.N. 933	105	5,98		1	-14446	-17291	0	0	4227	0	17	167	0	0	7	0	0,87	0,30		
LL 12*72	qn=	-511		2	5504	18937	0	0	-718	0	6	183	0	0	1	0	0,81	0,04		
Asta: 78	224	6,41		2	5515	18705	0	0	-820	0	6	180	0	0	1	0	0,80	0,05		
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$		42,2	-14446	-17291	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,96	Ry=	0,70	Wmax/rel/lim=	126,43	0,05	3,01	mm
Sez.N. 933	106	8,15		2	5066	15751	0	0	-2982	0	6	152	0	0	5	0	0,68	0,17		
LL 12*72	qn=	-625		3	-582	15091	0	0	-14	0	1	146	0	0	0	0	0,61	0,00		
Asta: 79	107	8,96		3	-100	14430	0	0	-1143	0	0	139	0	0	2	0	0,59	0,07		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cm ²)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab.:l=	153,2	$\beta^*l=$	107,2		5066	15751	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,68	Ry= 0,48	Wmax/rel/lim=	165,72	1,04	7,66	mm		
Sez.N. 933	107	8,96	3	-108	14430	0	0	-1143	0	0	139	0	0	2	0	0,59	0,07	
LL 12*72	qn=	-627	6	-6841	15459	0	0	1859	0	8	149	0	0	3	0	0,63	0,11	
Asta: 80	108	9,74	6	-5981	16451	0	0	767	0	7	159	0	0	1	0	0,67	0,04	
Instab.:l=	149,0	$\beta^*l=$	104,3	-5981	16451	0	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,70	Ry= 0,50	Wmax/rel/lim=	173,36	1,10	7,45	mm			
Sez.N. 933	108	9,74	6	-5668	16451	0	0	1997	0	7	159	0	0	3	0	0,67	0,12	
LL 12*72	qn=	-695	6	-5412	16991	0	0	1398	0	6	164	0	0	2	0	0,69	0,08	
Asta: 81	109	9,95	6	-5140	17334	0	0	753	0	6	167	0	0	1	0	0,71	0,04	
Instab.:l=	63,6	$\beta^*l=$	44,5	-5140	17334	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,73	Ry= 0,52	Wmax/rel/lim=	149,77	0,20	3,18	mm			
Sez.N. 933	109	9,95	6	-5137	17334	0	0	775	0	6	167	0	0	1	0	0,71	0,05	
LL 12*72	qn=	-696	6	-4803	17481	0	0	-28	0	6	169	0	0	0	0	0,71	0,00	
Asta: 82	110	10,73	6	-3498	14188	0	0	-2983	0	4	137	0	0	5	0	0,58	0,17	
Instab.:l=	239,1	$\beta^*l=$	167,4	-4803	17481	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,74	Ry= 0,53	Wmax/rel/lim=	149,20	2,66	11,95	mm			
Sez.N. 933	110	10,73	6	-4060	14188	0	0	-2162	0	5	137	0	0	4	0	0,58	0,13	
LL 12*72	qn=	-732	1	-6993	12760	0	0	-36	0	8	123	0	0	0	0	0,64	0,00	
Asta: 83	111	11,06	1	-6914	12503	0	0	-749	0	8	121	0	0	1	0	0,62	0,05	
Instab.:l=	301,8	$\beta^*l=$	211,3	-6993	12760	0	KcC= 0,81	KcM= 0,97	Rx= 0,72	Ry= 0,52	Wmax/rel/lim=	106,22	2,56	15,09	mm			
Sez.N. 933	112	0,00	1	-14596	0	0	0	-4969	0	17	0	0	0	9	0	0,01	0,36	
LL 12*72	qn=	-5	1	-14580	-1667	0	0	-4971	0	17	16	0	0	9	0	0,09	0,36	
Asta: 84	228	0,66	1	-14565	-3335	0	0	-4973	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36	
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	67,1	-14565	-3335	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,27	Ry= 0,22	Wmax/rel/lim=	26,25	0,03	3,35	mm			
Sez.N. 933	113	3,32	1	-15220	-16706	0	0	-161	0	18	161	0	0	0	0	0,84	0,01	
LL 12*72	qn=	-18	1	-15206	-16755	0	0	-168	0	18	162	0	0	0	0	0,84	0,01	
Asta: 85	232	3,85	1	-15192	-16806	0	0	-175	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01	
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7	-15192	-16806	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,94	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	133,14	0,22	2,98	mm			
Sez.N. 933	114	5,98	6	-9443	-21359	0	0	1447	0	11	206	0	0	3	0	0,87	0,08	
LL 12*72	qn=	-511	6	-9426	-20918	0	0	1479	0	11	202	0	0	3	0	0,85	0,09	
Asta: 86	236	6,41	6	-9397	-20469	0	0	1500	0	11	197	0	0	3	0	0,84	0,09	
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2	-14446	-17291	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	171,78	0,26	3,01	mm			
Sez.N. 933	115	8,15	6	-8154	-16983	0	0	3359	0	9	164	0	0	6	0	0,69	0,20	
LL 12*72	qn=	-625	6	-7878	-14445	0	0	3045	0	9	139	0	0	5	0	0,59	0,18	
Asta: 87	116	8,96	6	-7558	-12329	0	0	2651	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16	
Instab.:l=	153,2	$\beta^*l=$	107,2	-8154	-16983	0	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,74	Ry= 0,53	Wmax/rel/lim=	155,07	1,17	7,66	mm			
Sez.N. 933	116	8,96	6	-7541	-12329	0	0	2699	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16	
LL 12*72	qn=	-627	3	-799	-10757	0	0	511	0	1	104	0	0	1	0	0,44	0,03	
Asta: 88	117	9,74	3	-568	-10321	0	0	649	0	1	100	0	0	1	0	0,42	0,04	
Instab.:l=	149,0	$\beta^*l=$	104,3	-7541	-12329	0	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,55	Ry= 0,40	Wmax/rel/lim=	147,58	0,83	7,45	mm			
Sez.N. 933	117	9,74	3	-399	-10321	0	0	729	0	0	100	0	0	1	0	0,42	0,04	
LL 12*72	qn=	-695	3	-331	-10085	0	0	753	0	0	97	0	0	1	0	0,41	0,04	
Asta: 89	118	9,95	3	-259	-9844	0	0	766	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,04	
Instab.:l=	63,6	$\beta^*l=$	44,5	-399	-10321	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,42	Ry= 0,30	Wmax/rel/lim=	101,77	0,12	3,18	mm			
Sez.N. 933	118	9,95	3	-256	-9844	0	0	767	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,04	
LL 12*72	qn=	-696	2	3699	-9745	0	0	28	0	4	94	0	0	0	0	0,42	0,00	
Asta: 90	119	10,73	1	-7671	9796	0	0	893	0	9	94	0	0	2	0	0,49	0,06	
Instab.:l=	239,1	$\beta^*l=$	167,4	-7671	9796	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,55	Ry= 0,40	Wmax/rel/lim=	93,27	0,94	11,95	mm			
Sez.N. 933	119	10,73	1	-7276	9796	0	0	2543	0	8	94	0	0	4	0	0,49	0,18	
LL 12*72	qn=	-732	1	-6993	12760	0	0	-36	0	8	123	0	0	0	0	0,64	0,00	
Asta: 91	111	11,06	1	-6914	12503	0	0	-749	0	8	121	0	0	1	0	0,62	0,05	
Instab.:l=	301,8	$\beta^*l=$	211,3	-6993	12760	0	KcC= 0,81	KcM= 0,97	Rx= 0,72	Ry= 0,52	Wmax/rel/lim=	34,89	0,40	15,09	mm			
Sez.N. 935	2	3,32	8	-811	0	0	0	71	-6	2	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
LL 28*16	qn=	-19	0	22	103	0	0	0	0	0	9	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 92	19	3,32	8	-811	0	0	0	-71	-6	2	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-811	103	0	KcC= 0,24	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,07	Wmax/rel/lim=	75,84	4,54	29,00	mm			
Sez.N. 936	3	5,98	0	14	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Lam 12x16	qn=	-7	0	14	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 93	20	5,98	0	14	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-551	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	137,11	4,11	29,00	mm			
Sez.N. 936	4	8,15	8	-632	0	0	0	28	3	3	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Lam 12x16	qn=	-7	0	9	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 94	21	8,15	8	-632	0	0	0	-28	3	3	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-632	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,11	Ry= 0,15	Wmax/rel/lim=	181,54	4,11	29,00	mm			
Sez.N. 936	6	9,74	8	-646	0	0	0	28	4	3	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Lam 12x16	qn=	-7	0	4	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 95	23	9,74	8	-646	0	0	0	-28	4	3	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-646	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,11	Ry= 0,15	Wmax/rel/lim=	199,44	4,11	29,00	mm			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 936	8	10,73		8	-643	0	0	0	28	2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Lam 12x16	qn=	-7		0	0	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 96	25	10,73		8	-643	0	0	0	-28	2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-643	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,11	Ry= 0,15	Wmax/rel/lim=	190,70	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	9	11,06		0	-1	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Lam 12x16	qn=	-7		0	-1	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 97	26	11,06		0	-1	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-653	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,11	Ry= 0,15	Wmax/rel/lim=	172,44	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 935	16	3,32		8	-811	0	0	0	71	6	2	0	0	0	0	0	0,00	0,02
LL 28*16	qn=	-19		0	22	103	0	0	0	0	0	9	0	0	0	0	0,07	0,00
Asta: 98	28	3,32		8	-811	0	0	0	-71	6	2	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-811	103	0	0	KcC= 0,24	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,07	Wmax/rel/lim=	122,27	4,54	29,00	mm		
Sez.N. 936	15	5,98		0	14	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Lam 12x16	qn=	-7		0	14	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 99	29	5,98		0	14	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-551	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	188,28	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	14	8,15		8	-632	0	0	0	28	-3	3	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Lam 12x16	qn=	-7		0	9	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 100	30	8,15		8	-632	0	0	0	-28	-3	3	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-632	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,11	Ry= 0,15	Wmax/rel/lim=	205,04	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	12	9,74		8	-646	0	0	0	28	-4	3	0	0	0	0	1	0,00	0,03
Lam 12x16	qn=	-7		0	4	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 101	32	9,74		8	-646	0	0	0	-28	-4	3	0	0	0	0	1	0,00	0,03
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-646	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,11	Ry= 0,15	Wmax/rel/lim=	189,68	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	10	10,73		8	-643	0	0	0	28	-2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Lam 12x16	qn=	-7		0	0	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 102	34	10,73		8	-643	0	0	0	-28	-2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-643	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,11	Ry= 0,15	Wmax/rel/lim=	170,88	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 935	19	3,32		15	-14	0	0	0	55	-15	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
LL 28*16	qn=	-19		0	13	103	0	0	0	0	0	9	0	0	0	0	0,07	0,00
Asta: 103	36	3,32		15	-14	0	0	0	-55	-15	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	13	103	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	71,55	4,54	29,00	mm		
Sez.N. 936	20	5,98		16	-10	0	0	0	21	4	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Lam 12x16	qn=	-7		0	8	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 104	37	5,98		16	-10	0	0	0	-21	4	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-410	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,10	Wmax/rel/lim=	132,14	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	21	8,15		8	-512	0	0	0	28	-2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Lam 12x16	qn=	-7		0	2	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 105	38	8,15		8	-512	0	0	0	-28	-2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-512	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,12	Wmax/rel/lim=	179,61	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	23	9,74		8	-552	0	0	0	28	-2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Lam 12x16	qn=	-7		0	-7	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 106	40	9,74		8	-552	0	0	0	-28	-2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-552	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	199,84	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	25	10,73		15	-51	0	0	0	21	3	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Lam 12x16	qn=	-7		0	-14	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 107	42	10,73		15	-51	0	0	0	-21	3	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-567	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	191,39	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	26	11,06		13	30	0	0	0	21	3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Lam 12x16	qn=	-7		0	-16	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 108	43	11,06		13	30	0	0	0	-21	3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-574	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,14	Wmax/rel/lim=	172,75	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 935	28	3,32		16	-14	0	0	0	55	15	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
LL 28*16	qn=	-19		0	13	103	0	0	0	0	0	9	0	0	0	0	0,07	0,00
Asta: 109	45	3,32		16	-14	0	0	0	-55	15	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	13	103	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	122,27	4,54	29,00	mm		
Sez.N. 936	29	5,98		15	-10	0	0	0	21	-4	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Lam 12x16	qn=	-7		0	8	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 110	46	5,98		15	-10	0	0	0	-21	-4	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-410	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,10	Wmax/rel/lim=	188,28	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	30	8,15		8	-512	0	0	0	28	2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Lam 12x16	qn=	-7		0	2	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 111	47	8,15		8	-512	0	0	0	-28	2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	580,0	-512	40	0	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,12	Wmax/rel/lim=	205,04	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	32	9,74		8	-552	0	0	0	28	2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Lam 12x16	qn=	-7		0	-7	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σn	σMx	σMy (daN/cm ²)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Asta: 112 Instab.:l=	49 580,0	9,74 β*l=		8 580,0	-552 -552	0 40	0 0	0 0	-28 KcC= 0,14	2 KcM= 1,00	3 Ry= 0,13	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 4,11	0,02 29,00 mm
Sez.N. 936 Lam 12x16	34 qn=	10,73 -7		16 0	-51 -14	0 40	0 0	0 0	21 0	-3 0	0 0	0 8	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 0,06	0,02 0,00
Asta: 113 Instab.:l=	51 580,0	10,73 β*l=		16 580,0	-51 -567	0 40	0 0	0 0	-21 KcC= 0,14	-3 KcM= 1,00	0 Ry= 0,13	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 4,11	0,02 29,00 mm
Sez.N. 935 LL 28*16	87 qn=	3,32 -19		8 0	-242 22	0 103	0 0	0 0	71 0	-6 0	1 0	0 9	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 0,07	0,02 0,00
Asta: 114 Instab.:l=	104 580,0	3,32 β*l=		8 580,0	-242 22	0 103	0 0	0 0	-71 KcC= 1,00	-6 KcM= 1,00	1 Ry= 0,05	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 4,54	0,02 29,00 mm
Sez.N. 936 Lam 12x16	88 qn=	5,98 -7		0 0	14 14	0 40	0 0	0 0	28 0	0 0	0 8	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 0,06	0,01 0,00
Asta: 115 Instab.:l=	105 580,0	5,98 β*l=		0 580,0	14 14	0 40	0 0	0 0	-28 KcC= 1,00	0 KcM= 1,00	0 Ry= 0,05	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 4,11	0,01 29,00 mm
Sez.N. 936 Lam 12x16	89 qn=	8,15 -7		8 0	-195 9	0 40	0 0	0 0	28 0	3 0	1 0	0 8	0 0	0 0	0 0	1 0	0,00 0,06	0,02 0,00
Asta: 116 Instab.:l=	106 580,0	8,15 β*l=		8 580,0	-195 9	0 40	0 0	0 0	-28 KcC= 1,00	3 KcM= 1,00	1 Ry= 0,05	0 0	0 0	0 0	0 0	1 0	0,00 4,11	0,02 29,00 mm
Sez.N. 936 Lam 12x16	91 qn=	9,74 -7		8 0	-211 4	0 40	0 0	0 0	28 0	4 0	1 0	0 8	0 0	0 0	0 0	1 0	0,00 0,06	0,03 0,00
Asta: 117 Instab.:l=	108 580,0	9,74 β*l=		8 580,0	-211 4	0 40	0 0	0 0	-28 KcC= 1,00	4 KcM= 1,00	1 Ry= 0,05	0 0	0 0	0 0	0 0	1 0	0,00 4,11	0,03 29,00 mm
Sez.N. 936 Lam 12x16	93 qn=	10,73 -7		8 0	-217 0	0 40	0 0	0 0	28 0	2 0	1 0	0 8	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 0,06	0,02 0,00
Asta: 118 Instab.:l=	110 580,0	10,73 β*l=		8 580,0	-217 0	0 40	0 0	0 0	-28 KcC= 1,00	2 KcM= 1,00	1 Ry= 0,05	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 4,11	0,02 29,00 mm
Sez.N. 936 Lam 12x16	94 qn=	11,06 -7		0 0	-1 -1	0 40	0 0	0 0	28 0	0 0	0 8	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 0,06	0,01 0,00
Asta: 119 Instab.:l=	111 580,0	11,06 β*l=		0 580,0	-1 -1	0 40	0 0	0 0	-28 KcC= 0,14	0 KcM= 1,00	0 Ry= 0,05	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 4,11	0,01 29,00 mm
Sez.N. 935 LL 28*16	96 qn=	3,32 -19		8 0	-242 22	0 103	0 0	0 0	71 0	6 0	1 0	0 9	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 0,07	0,02 0,00
Asta: 120 Instab.:l=	113 580,0	3,32 β*l=		8 580,0	-242 22	0 103	0 0	0 0	-71 KcC= 1,00	6 KcM= 1,00	1 Ry= 0,05	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 4,54	0,02 29,00 mm
Sez.N. 936 Lam 12x16	97 qn=	5,98 -7		0 0	14 14	0 40	0 0	0 0	28 0	0 0	0 8	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 0,06	0,01 0,00
Asta: 121 Instab.:l=	114 580,0	5,98 β*l=		0 580,0	14 14	0 40	0 0	0 0	-28 KcC= 1,00	0 KcM= 1,00	0 Ry= 0,05	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 4,11	0,01 29,00 mm
Sez.N. 936 Lam 12x16	98 qn=	8,15 -7		8 0	-195 9	0 40	0 0	0 0	28 0	-3 0	1 0	0 8	0 0	0 0	0 0	1 0	0,00 0,06	0,02 0,00
Asta: 122 Instab.:l=	115 580,0	8,15 β*l=		8 580,0	-195 9	0 40	0 0	0 0	-28 KcC= 1,00	-3 KcM= 1,00	1 Ry= 0,05	0 0	0 0	0 0	0 0	1 0	0,00 4,11	0,02 29,00 mm
Sez.N. 936 Lam 12x16	100 qn=	9,74 -7		8 0	-211 4	0 40	0 0	0 0	28 0	-4 0	1 0	0 8	0 0	0 0	0 0	1 0	0,00 0,06	0,03 0,00
Asta: 123 Instab.:l=	117 580,0	9,74 β*l=		8 580,0	-211 4	0 40	0 0	0 0	-28 KcC= 1,00	-4 KcM= 1,00	1 Ry= 0,05	0 0	0 0	0 0	0 0	1 0	0,00 4,11	0,03 29,00 mm
Sez.N. 936 Lam 12x16	102 qn=	10,73 -7		8 0	-217 0	0 40	0 0	0 0	28 0	-2 0	1 0	0 8	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 0,06	0,02 0,00
Asta: 124 Instab.:l=	119 580,0	10,73 β*l=		8 580,0	-217 0	0 40	0 0	0 0	-28 KcC= 1,00	-2 KcM= 1,00	1 Ry= 0,05	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,00 4,11	0,02 29,00 mm
Sez.N. 933 LL 12*72	52 qn=	0,00 -5		1 1	-14826 -14810	0 -1675	0 0	0 0	-4991 -4994	0 0	17 16	0 0	0 0	0 0	9 9	0 0	0,01 0,09	0,36 0,36
Asta: 173 Instab.:l=	240 67,1	0,66 β*l=		1 67,1	-14795 -14795	-3350 -3350	0 0	0 0	-4996 KcC= 1,00	0 KcM= 1,00	17 Ry= 0,22	32 0	0 0	0 0	9 9	0 0	0,18 0,00	0,36 3,35 mm
Sez.N. 933 LL 12*72	53 qn=	3,32 -18		1 1	-15376 -15362	-16782 -16831	0 0	0 0	-161 -168	0 0	18 162	0 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,85 0,85	0,01 0,01
Asta: 174 Instab.:l=	244 59,6	3,85 β*l=		1 41,7	-15347 -15347	-16882 -16882	0 0	0 0	-175 KcC= 1,00	0 KcM= 1,00	18 Ry= 0,69	163 0	0 0	0 0	0 0	0 0	0,85 0,00	0,01 2,98 mm
Sez.N. 933 LL 12*72	54 qn=	5,98 -511		1 1	-14583 -14345	-17368 -16125	0 0	0 0	4241 4012	0 0	17 156	0 0	0 0	0 0	7 7	0 0	0,87 0,81	0,30 0,29
Asta: 175 Instab.:l=	248 60,3	6,41 β*l=		2 42,2	5437 -14583	18637 -17368	0 0	0 0	-805 KcC= 1,00	0 KcM= 1,00	6 Ry= 0,71	180 0	0 0	0 0	1 0	0 0	0,80 0,06	0,05 3,01 mm
Sez.N. 933 LL 12*72	55 qn=	8,15 -625		2 3	4995 -651	15718 15063	0 0	0 0	-2967 -40	0 0	6 1	152 145	0 0	0 0	5 0	0 0	0,67 0,61	0,17 0,00
Asta: 176 Instab.:l=	248 153,2	8,96 β*l=		3 107,2	-186 4995	14421 15718	0 0	0 0	-1127 KcC= 1,00	0 KcM= 1,00	0 Ry= 0,48	139 0	0 0	0 0	2 0	0 0	0,59 1,07	0,07 7,66 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
Sez.N. 933	56	8,96		3	-194	14421	0	0	-1126	0	0	139	0	0	2	0	0,59	0,07		
LL 12*72	qn=	-627		6	-6950	15463	0	0	1876	0	8	149	0	0	3	0	0,63	0,11		
Asta: 177	57	9,74		6	-6090	16466	0	0	784	0	7	159	0	0	1	0	0,67	0,05		
Instab.:l=	149,0	$\beta^*l=$		104,3	-6090	16466	0	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,71	Ry=	0,50	Wmax/rel/lim=	171,01	1,09	7,45	mm
Sez.N. 933	57	9,74		6	-5766	16466	0	0	2008	0	7	159	0	0	3	0	0,67	0,12		
LL 12*72	qn=	-695		6	-5510	17010	0	0	1408	0	6	164	0	0	2	0	0,69	0,08		
Asta: 178	58	9,95		6	-5238	17357	0	0	763	0	6	167	0	0	1	0	0,71	0,04		
Instab.:l=	63,6	$\beta^*l=$		44,5	-5238	17357	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,74	Ry=	0,52	Wmax/rel/lim=	146,33	0,20	3,18	mm
Sez.N. 933	58	9,95		6	-5235	17357	0	0	786	0	6	167	0	0	1	0	0,71	0,05		
LL 12*72	qn=	-696		6	-4901	17508	0	0	-17	0	6	169	0	0	0	0	0,71	0,00		
Asta: 179	59	10,73		6	-3597	14238	0	0	-2972	0	4	137	0	0	5	0	0,58	0,17		
Instab.:l=	239,1	$\beta^*l=$		167,4	-4901	17508	0	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,74	Ry=	0,53	Wmax/rel/lim=	145,62	2,55	11,95	mm
Sez.N. 933	59	10,73		6	-4158	14238	0	0	-2158	0	5	137	0	0	4	0	0,58	0,13		
LL 12*72	qn=	-732		1	-7101	12818	0	0	-32	0	8	124	0	0	0	0	0,64	0,00		
Asta: 180	60	11,06		1	-7022	12564	0	0	-745	0	8	121	0	0	1	0	0,63	0,05		
Instab.:l=	301,8	$\beta^*l=$		211,3	-7101	12818	0	KcC=	0,81	KcM=	0,97	Rx=	0,69	Ry=	0,51	Wmax/rel/lim=	100,18	2,30	15,09	mm
Sez.N. 933	61	0,00		1	-14826	0	0	0	-4991	0	17	0	0	0	9	0	0,01	0,36		
LL 12*72	qn=	-5		1	-14810	-1675	0	0	-4994	0	17	16	0	0	9	0	0,09	0,36		
Asta: 181	252	0,66		1	-14795	-3350	0	0	-4996	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36		
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		67,1	-14795	-3350	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,27	Ry=	0,22	Wmax/rel/lim=	25,38	0,03	3,35	mm
Sez.N. 933	62	3,32		1	-15376	-16782	0	0	-161	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01		
LL 12*72	qn=	-18		1	-15362	-16831	0	0	-168	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01		
Asta: 182	256	3,85		1	-15347	-16882	0	0	-175	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01		
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15347	-16882	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,95	Ry=	0,69	Wmax/rel/lim=	129,26	0,21	2,98	mm
Sez.N. 933	63	5,98		6	-9567	-21436	0	0	1461	0	11	207	0	0	3	0	0,88	0,09		
LL 12*72	qn=	-511		6	-9550	-20990	0	0	1493	0	11	202	0	0	3	0	0,86	0,09		
Asta: 183	260	6,41		6	-9522	-20537	0	0	1514	0	11	198	0	0	3	0	0,84	0,09		
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$		42,2	-14583	-17368	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,97	Ry=	0,71	Wmax/rel/lim=	168,39	0,25	3,01	mm
Sez.N. 933	64	8,15		6	-8269	-17017	0	0	3375	0	10	164	0	0	6	0	0,69	0,20		
LL 12*72	qn=	-625		6	-7993	-14467	0	0	3060	0	9	140	0	0	5	0	0,59	0,18		
Asta: 184	65	8,96		6	-7673	-12338	0	0	2667	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16		
Instab.:l=	153,2	$\beta^*l=$		107,2	-8269	-17017	0	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,74	Ry=	0,53	Wmax/rel/lim=	154,12	1,14	7,66	mm
Sez.N. 933	65	8,96		6	-7656	-12338	0	0	2716	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16		
LL 12*72	qn=	-627		3	-893	-10754	0	0	527	0	1	104	0	0	1	0	0,44	0,03		
Asta: 185	66	9,74		3	-662	-10306	0	0	666	0	1	99	0	0	1	0	0,42	0,04		
Instab.:l=	149,0	$\beta^*l=$		104,3	-7656	-12338	0	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,55	Ry=	0,40	Wmax/rel/lim=	148,28	0,83	7,45	mm
Sez.N. 933	66	9,74		3	-488	-10306	0	0	739	0	1	99	0	0	1	0	0,42	0,04		
LL 12*72	qn=	-695		3	-420	-10067	0	0	764	0	0	97	0	0	1	0	0,41	0,04		
Asta: 186	67	9,95		3	-347	-9822	0	0	777	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,05		
Instab.:l=	63,6	$\beta^*l=$		44,5	-488	-10306	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,42	Ry=	0,30	Wmax/rel/lim=	104,69	0,12	3,18	mm
Sez.N. 933	67	9,95		3	-344	-9822	0	0	779	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,05		
LL 12*72	qn=	-696		2	3621	-9709	0	0	7	0	4	94	0	0	0	0	0,42	0,00		
Asta: 187	68	10,73		1	-7782	9845	0	0	904	0	9	95	0	0	2	0	0,49	0,06		
Instab.:l=	239,1	$\beta^*l=$		167,4	-7782	9845	0	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,54	Ry=	0,40	Wmax/rel/lim=	96,88	1,05	11,95	mm
Sez.N. 933	68	10,73		1	-7384	9845	0	0	2547	0	9	95	0	0	4	0	0,49	0,18		
LL 12*72	qn=	-732		1	-7101	12818	0	0	-32	0	8	124	0	0	0	0	0,64	0,00		
Asta: 188	60	11,06		1	-7022	12564	0	0	-745	0	8	121	0	0	1	0	0,63	0,05		
Instab.:l=	301,8	$\beta^*l=$		211,3	-7101	12818	0	KcC=	0,81	KcM=	0,97	Rx=	0,69	Ry=	0,51	Wmax/rel/lim=	29,97	0,18	15,09	mm
Sez.N. 935	53	3,32		0	13	0	0	0	71	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
LL 28*16	qn=	-19		0	13	103	0	0	0	0	0	9	0	0	0	0	0,07	0,00		
Asta: 189	121	3,32		0	13	0	0	0	-71	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	13	103	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	72,37	4,54	29,00	mm
Sez.N. 936	54	5,98		0	8	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Lam 12x16	qn=	-7		0	8	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00		
Asta: 190	122	5,98		0	8	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	-420	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	133,41	4,11	29,00	mm
Sez.N. 936	55	8,15		0	2	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Lam 12x16	qn=	-7		0	2	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00		
Asta: 191	123	8,15		0	2	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	-512	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	180,63	4,11	29,00	mm
Sez.N. 936	57	9,74		0	-7	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Lam 12x16	qn=	-7		0	-7	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00		
Asta: 192	125	9,74		0	-7	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	-550	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	199,41	4,11	29,00	mm
Sez.N. 936	59	10,73		0	-14	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σn	σMx	σMy (daN/cm ²)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
Lam 12x16	qn=	-7	0		-14	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00		
Asta: 193	127	10,73	0		-14	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	580,0	β*I=	580,0		-564	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	189,75	4,11	29,00	mm
Sez.N. 936	60	11,06	0		-16	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Lam 12x16	qn=	-7	0		-16	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00		
Asta: 194	129	11,06	0		-16	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	580,0	β*I=	580,0		-570	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	171,47	4,11	29,00	mm
Sez.N. 935	62	3,32	0		13	0	0	0	71	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
LL 28*16	qn=	-19	0		13	103	0	0	0	0	0	9	0	0	0	0	0,07	0,00		
Asta: 195	145	3,32	0		13	0	0	0	-71	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	580,0	β*I=	580,0		13	103	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	118,36	4,54	29,00	mm
Sez.N. 936	63	5,98	0		8	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Lam 12x16	qn=	-7	0		8	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00		
Asta: 196	149	5,98	0		8	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	580,0	β*I=	580,0		-420	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	183,74	4,11	29,00	mm
Sez.N. 936	64	8,15	0		2	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Lam 12x16	qn=	-7	0		2	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00		
Asta: 197	150	8,15	0		2	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	580,0	β*I=	580,0		-512	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	202,41	4,11	29,00	mm
Sez.N. 936	66	9,74	0		-7	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Lam 12x16	qn=	-7	0		-7	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00		
Asta: 198	152	9,74	0		-7	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	580,0	β*I=	580,0		-550	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	189,41	4,11	29,00	mm
Sez.N. 936	68	10,73	0		-14	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Lam 12x16	qn=	-7	0		-14	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00		
Asta: 199	160	10,73	0		-14	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	580,0	β*I=	580,0		-564	40	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	170,60	4,11	29,00	mm
Sez.N. 933	120	0,00	1		-14826	0	0	0	-4991	0	17	0	0	0	9	0	0,01	0,36		
LL 12*72	qn=	-5	1		-14810	-1675	0	0	-4994	0	17	16	0	0	9	0	0,09	0,36		
Asta: 200	264	0,66	1		-14795	-3350	0	0	-4996	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36		
Instab.:l=	67,1	β*I=	67,1		-14795	-3350	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,27	Ry=	0,22	Wmax/rel/lim=	14,38	0,00	3,35	mm
Sez.N. 933	121	3,32	1		-15376	-16782	0	0	-161	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01		
LL 12*72	qn=	-18	1		-15362	-16831	0	0	-168	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01		
Asta: 201	268	3,85	1		-15347	-16882	0	0	-175	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01		
Instab.:l=	59,6	β*I=	41,7		-15347	-16882	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,95	Ry=	0,69	Wmax/rel/lim=	80,76	0,00	2,98	mm
Sez.N. 933	122	5,98	1		-14583	-17368	0	0	4241	0	17	168	0	0	7	0	0,87	0,30		
LL 12*72	qn=	-511	1		-14345	-16125	0	0	4012	0	17	156	0	0	7	0	0,81	0,29		
Asta: 202	272	6,41	2		5437	18637	0	0	-805	0	6	180	0	0	1	0	0,80	0,05		
Instab.:l=	60,3	β*I=	42,2		-14583	-17368	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,97	Ry=	0,71	Wmax/rel/lim=	129,84	0,06	3,01	mm
Sez.N. 933	123	8,15	2		4995	15718	0	0	-2967	0	6	152	0	0	5	0	0,67	0,17		
LL 12*72	qn=	-625	3		-651	15063	0	0	-40	0	1	145	0	0	0	0	0,61	0,00		
Asta: 203	124	8,96	3		-186	14421	0	0	-1127	0	0	139	0	0	2	0	0,59	0,07		
Instab.:l=	153,2	β*I=	107,2		4995	15718	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,67	Ry=	0,48	Wmax/rel/lim=	165,06	1,07	7,66	mm
Sez.N. 933	124	8,96	3		-194	14421	0	0	-1126	0	0	139	0	0	2	0	0,59	0,07		
LL 12*72	qn=	-627	6		-6950	15463	0	0	1876	0	8	149	0	0	3	0	0,63	0,11		
Asta: 204	125	9,74	6		-6090	16466	0	0	784	0	7	159	0	0	1	0	0,67	0,05		
Instab.:l=	149,0	β*I=	104,3		-6090	16466	0	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,71	Ry=	0,50	Wmax/rel/lim=	171,00	1,09	7,45	mm
Sez.N. 933	125	9,74	6		-5766	16466	0	0	2008	0	7	159	0	0	3	0	0,67	0,12		
LL 12*72	qn=	-695	6		-5510	17010	0	0	1408	0	6	164	0	0	2	0	0,69	0,08		
Asta: 205	126	9,95	6		-5238	17357	0	0	763	0	6	167	0	0	1	0	0,71	0,04		
Instab.:l=	63,6	β*I=	44,5		-5238	17357	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,74	Ry=	0,52	Wmax/rel/lim=	146,31	0,20	3,18	mm
Sez.N. 933	126	9,95	6		-5235	17357	0	0	786	0	6	167	0	0	1	0	0,71	0,05		
LL 12*72	qn=	-696	6		-4901	17508	0	0	-17	0	6	169	0	0	0	0	0,71	0,00		
Asta: 206	127	10,73	6		-3597	14238	0	0	-2972	0	4	137	0	0	5	0	0,58	0,17		
Instab.:l=	239,1	β*I=	167,4		-4901	17508	0	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,74	Ry=	0,53	Wmax/rel/lim=	145,61	2,55	11,95	mm
Sez.N. 933	127	10,73	6		-4158	14238	0	0	-2158	0	5	137	0	0	4	0	0,58	0,13		
LL 12*72	qn=	-732	1		-7101	12818	0	0	-32	0	8	124	0	0	0	0	0,64	0,00		
Asta: 207	129	11,06	1		-7022	12564	0	0	-745	0	8	121	0	0	1	0	0,63	0,05		
Instab.:l=	301,8	β*I=	211,3		-7101	12818	0	KcC=	0,81	KcM=	0,97	Rx=	0,72	Ry=	0,52	Wmax/rel/lim=	100,16	2,30	15,09	mm
Sez.N. 933	138	0,00	1		-14826	0	0	0	-4991	0	17	0	0	0	9	0	0,01	0,36		
LL 12*72	qn=	-5	1		-14810	-1675	0	0	-4994	0	17	16	0	0	9	0	0,09	0,36		
Asta: 208	276	0,66	1		-14795	-3350	0	0	-4996	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36		
Instab.:l=	67,1	β*I=	67,1		-14795	-3350	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,27	Ry=	0,22	Wmax/rel/lim=	25,38	0,03	3,35	mm
Sez.N. 933	145	3,32	1		-15376	-16782	0	0	-161	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01		
LL 12*72	qn=	-18	1		-15362	-16831	0	0	-168	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01		
Asta: 209	280	3,85	1		-15347	-16882	0	0	-175	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σn	σMx	σMy (daN/cm²)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
Instab. l=	59,6	β*I=	41,7		-15347	-16882	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,95	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	129,25	0,21	2,98	mm				
Sez.N. 933	149	5,98	6		-9567	-21436	0	0	1461	0	11	207	0	0	3	0	0,88	0,09		
LL 12*72	qn=	-511	6		-9550	-20990	0	0	1493	0	11	202	0	0	3	0	0,86	0,09		
Asta: 210	284	6,41	6		-9522	-20537	0	0	1514	0	11	198	0	0	3	0	0,84	0,09		
Instab. l=	60,3	β*I=	42,2		-14583	-17368	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,97	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	168,38	0,25	3,01	mm				
Sez.N. 933	150	8,15	6		-8269	-17017	0	0	3375	0	10	164	0	0	6	0	0,69	0,20		
LL 12*72	qn=	-625	6		-7993	-14467	0	0	3060	0	9	140	0	0	5	0	0,59	0,18		
Asta: 211	151	8,96	6		-7673	-12338	0	0	2667	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16		
Instab. l=	153,2	β*I=	107,2		-8269	-17017	0	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,74	Ry= 0,53	Wmax/rel/lim=	154,12	1,14	7,66	mm				
Sez.N. 933	151	8,96	6		-7656	-12338	0	0	2716	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16		
LL 12*72	qn=	-627	3		-893	-10754	0	0	527	0	1	104	0	0	1	0	0,44	0,03		
Asta: 212	152	9,74	3		-662	-10306	0	0	666	0	1	99	0	0	1	0	0,42	0,04		
Instab. l=	149,0	β*I=	104,3		-7656	-12338	0	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,55	Ry= 0,40	Wmax/rel/lim=	148,28	0,83	7,45	mm				
Sez.N. 933	152	9,74	3		-488	-10306	0	0	739	0	1	99	0	0	1	0	0,42	0,04		
LL 12*72	qn=	-695	3		-420	-10067	0	0	764	0	0	97	0	0	1	0	0,41	0,04		
Asta: 213	154	9,95	3		-347	-9822	0	0	777	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,05		
Instab. l=	63,6	β*I=	44,5		-488	-10306	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,42	Ry= 0,30	Wmax/rel/lim=	104,68	0,12	3,18	mm				
Sez.N. 933	154	9,95	3		-344	-9822	0	0	779	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,05		
LL 12*72	qn=	-696	2		3621	-9709	0	0	7	0	4	94	0	0	0	0	0,42	0,00		
Asta: 214	160	10,73	1		-7782	9845	0	0	904	0	9	95	0	0	2	0	0,49	0,06		
Instab. l=	239,1	β*I=	167,4		-7782	9845	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,55	Ry= 0,40	Wmax/rel/lim=	96,87	1,05	11,95	mm				
Sez.N. 933	160	10,73	1		-7384	9845	0	0	2547	0	9	95	0	0	4	0	0,49	0,18		
LL 12*72	qn=	-732	1		-7101	12818	0	0	-32	0	8	124	0	0	0	0	0,64	0,00		
Asta: 215	129	11,06	1		-7022	12564	0	0	-745	0	8	121	0	0	1	0	0,63	0,05		
Instab. l=	301,8	β*I=	211,3		-7101	12818	0	KcC= 0,81	KcM= 0,97	Rx= 0,72	Ry= 0,52	Wmax/rel/lim=	29,92	0,18	15,09	mm				
Sez.N. 936	122	5,98	14		-10	0	0	0	21	-4	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02		
Lam 12x16	qn=	-7	0		8	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00		
Asta: 216	88	5,98	14		-10	0	0	0	-21	-4	0	0	0	0	1	0,00	0,02			
Instab. l=	580,0	β*I=	580,0		-426	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,11	Wmax/rel/lim=	136,91	4,11	29,00	mm				
Sez.N. 936	123	8,15	8		-512	0	0	0	28	-2	3	0	0	0	0	0,00	0,02			
Lam 12x16	qn=	-7	0		2	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0,06	0,00			
Asta: 217	89	8,15	8		-512	0	0	0	-28	-2	3	0	0	0	0	0,00	0,02			
Instab. l=	580,0	β*I=	580,0		-512	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,12	Wmax/rel/lim=	182,08	4,11	29,00	mm				
Sez.N. 936	125	9,74	8		-550	0	0	0	28	-2	3	0	0	0	0	0,00	0,02			
Lam 12x16	qn=	-7	0		-7	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0,06	0,00			
Asta: 218	91	9,74	8		-550	0	0	0	-28	-2	3	0	0	0	0	0,00	0,02			
Instab. l=	580,0	β*I=	580,0		-550	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	199,03	4,11	29,00	mm				
Sez.N. 936	127	10,73	13		-51	0	0	0	21	-3	0	0	0	0	0	0,00	0,02			
Lam 12x16	qn=	-7	0		-14	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0,06	0,00			
Asta: 219	93	10,73	13		-51	0	0	0	-21	-3	0	0	0	0	0	0,00	0,02			
Instab. l=	580,0	β*I=	580,0		-563	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	188,55	4,11	29,00	mm				
Sez.N. 936	129	11,06	13		-55	0	0	0	21	-3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02		
Lam 12x16	qn=	-7	0		-16	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0,06	0,00			
Asta: 220	94	11,06	13		-55	0	0	0	-21	-3	0	0	0	0	1	0,00	0,02			
Instab. l=	580,0	β*I=	580,0		-568	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	170,64	4,11	29,00	mm				
Sez.N. 935	145	3,32	14		-14	0	0	0	55	-15	0	0	0	0	1	0,00	0,02			
LL 28*16	qn=	-19	0		13	103	0	0	0	0	0	9	0	0	0	0,07	0,00			
Asta: 221	96	3,32	14		-14	0	0	0	-55	-15	0	0	0	0	1	0,00	0,02			
Instab. l=	580,0	β*I=	580,0		13	103	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	118,36	4,54	29,00	mm				
Sez.N. 936	149	5,98	13		-10	0	0	0	21	4	0	0	0	0	1	0,00	0,02			
Lam 12x16	qn=	-7	0		8	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0,06	0,00			
Asta: 222	97	5,98	13		-10	0	0	0	-21	4	0	0	0	0	1	0,00	0,02			
Instab. l=	580,0	β*I=	580,0		-426	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,11	Wmax/rel/lim=	183,73	4,11	29,00	mm				
Sez.N. 936	150	8,15	8		-512	0	0	0	28	2	3	0	0	0	0	0,00	0,02			
Lam 12x16	qn=	-7	0		2	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0,06	0,00			
Asta: 223	98	8,15	8		-512	0	0	0	-28	2	3	0	0	0	0	0,00	0,02			
Instab. l=	580,0	β*I=	580,0		-512	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,12	Wmax/rel/lim=	202,41	4,11	29,00	mm				
Sez.N. 936	152	9,74	8		-550	0	0	0	28	2	3	0	0	0	0	0,00	0,02			
Lam 12x16	qn=	-7	0		-7	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0,06	0,00			
Asta: 224	100	9,74	8		-550	0	0	0	-28	2	3	0	0	0	0	0,00	0,02			
Instab. l=	580,0	β*I=	580,0		-550	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	189,41	4,11	29,00	mm				
Sez.N. 936	160	10,73	14		-51	0	0	0	21	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02			
Lam 12x16	qn=	-7	0		-14	40	0	0	0	0	0	8	0	0	0	0,06	0,00			
Asta: 225	102	10,73	14		-51	0	0	0	-21	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02			
Instab. l=	580,0	β*I=	580,0		-563	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	170,85	4,11	29,00	mm				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 935 LL 28*16	121	3,32		13	-14	0	0	0	55	15	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Asta: 226	qn= 87	-19		13	-14	103	0	0	-55	15	0	9	0	0	0	1	0,07	0,02
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	13	103	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	75,65	4,54	29,00	mm	
Sez.N. 933 LL 12*72	69	0,66		1	-14565	-3335	0	0	-4973	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36
Asta: 227	qn= 70	-5		1	-14549	-5004	0	0	-4976	0	17	48	0	0	9	0	0,26	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14533	-6673	0	0	-4978	0	17	64	0	0	9	0	0,34	0,36
Sez.N. 933 LL 12*72	70	1,33		1	-14533	-6673	0	0	-4978	0	17	64	0	0	9	0	0,34	0,36
Asta: 228	qn= 71	-5		1	-14518	-8343	0	0	-4980	0	17	80	0	0	9	0	0,43	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14502	-10014	0	0	-4982	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
Sez.N. 933 LL 12*72	71	1,99		1	-14502	-10014	0	0	-4982	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
Asta: 229	qn= 72	-5		1	-14486	-11686	0	0	-4985	0	17	113	0	0	9	0	0,59	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14471	-13359	0	0	-4987	0	17	129	0	0	9	0	0,67	0,36
Sez.N. 933 LL 12*72	72	2,66		1	-14471	-13359	0	0	-4987	0	17	129	0	0	9	0	0,67	0,36
Asta: 230	qn= 2	3,32		1	-14439	-16706	0	0	-4991	0	17	161	0	0	9	0	0,84	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		67,1	-14439	-16706	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,93	Ry= 0,68	Wmax/rel/lim=	75,87	0,01	3,35	mm	
Sez.N. 933 LL 12*72	73	3,85		1	-15192	-16806	0	0	-175	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01
Asta: 231	qn= 74	-18		1	-15178	-16859	0	0	-182	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15164	-16914	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Sez.N. 933 LL 12*72	74	4,38		1	-15164	-16914	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Asta: 232	qn= 75	-18		1	-15149	-16972	0	0	-196	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15135	-17031	0	0	-204	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Sez.N. 933 LL 12*72	75	4,92		1	-15135	-17031	0	0	-204	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Asta: 233	qn= 76	-18		1	-15121	-17093	0	0	-211	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,02
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15107	-17157	0	0	-218	0	17	165	0	0	0	0	0,86	0,02
Sez.N. 933 LL 12*72	76	5,45		1	-15107	-17157	0	0	-218	0	17	165	0	0	0	0	0,86	0,02
Asta: 234	qn= 3	5,98		1	-15093	-17223	0	0	-225	0	17	166	0	0	0	0	0,87	0,02
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15079	-17291	0	0	-232	0	17	167	0	0	0	0	0,87	0,02
Sez.N. 933 LL 12*72	77	6,41		2	5515	18705	0	0	-820	0	6	180	0	0	1	0	0,80	0,05
Asta: 235	qn= 78	-511		2	5527	18443	0	0	-921	0	6	178	0	0	2	0	0,79	0,05
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$		42,2	5538	18150	0	0	-1023	0	6	175	0	0	2	0	0,78	0,06
Sez.N. 933 LL 12*72	78	6,85		2	5538	18150	0	0	-1023	0	6	175	0	0	2	0	0,78	0,06
Asta: 236	qn= 79	-511		2	5550	17827	0	0	-1124	0	6	172	0	0	2	0	0,76	0,07
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$		42,2	5561	17473	0	0	-1226	0	6	169	0	0	2	0	0,75	0,07
Sez.N. 933 LL 12*72	79	7,28		2	5561	17473	0	0	-1226	0	6	169	0	0	2	0	0,75	0,07
Asta: 237	qn= 80	-511		2	5573	17088	0	0	-1327	0	6	165	0	0	2	0	0,73	0,08
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$		42,2	5584	16673	0	0	-1429	0	6	161	0	0	2	0	0,72	0,08
Sez.N. 933 LL 12*72	80	7,72		2	5584	16673	0	0	-1429	0	6	161	0	0	2	0	0,72	0,08
Asta: 238	qn= 4	8,15		2	5596	16227	0	0	-1530	0	6	157	0	0	3	0	0,70	0,09
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$		42,2	5608	15751	0	0	-1632	0	6	152	0	0	3	0	0,68	0,10
Sez.N. 933 LL 12*72	81	0,66		1	-14565	-3335	0	0	-4973	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36
Asta: 239	qn= 82	-5		1	-14549	-5004	0	0	-4976	0	17	48	0	0	9	0	0,26	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14533	-6673	0	0	-4978	0	17	64	0	0	9	0	0,34	0,36
Sez.N. 933 LL 12*72	82	1,33		1	-14533	-6673	0	0	-4978	0	17	64	0	0	9	0	0,34	0,36
Asta: 240	qn= 83	-5		1	-14518	-8343	0	0	-4980	0	17	80	0	0	9	0	0,43	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14502	-10014	0	0	-4982	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
Sez.N. 933 LL 12*72	83	1,99		1	-14502	-10014	0	0	-4982	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
Asta: 241	qn= 84	-5		1	-14486	-11686	0	0	-4985	0	17	113	0	0	9	0	0,59	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14471	-13359	0	0	-4987	0	17	129	0	0	9	0	0,67	0,36
Sez.N. 933 LL 12*72	84	2,66		1	-14471	-13359	0	0	-4987	0	17	129	0	0	9	0	0,67	0,36
Asta: 242	qn= 85	-5		1	-14455	-15032	0	0	-4989	0	17	145	0	0	9	0	0,76	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14471	-13359	0	0	-4987	0	17	129	0	0	9	0	0,67	0,36
Sez.N. 933 LL 12*72	85	3,33		1	-14455	-15032	0	0	-4989	0	17	145	0	0	9	0	0,76	0,36

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Asta: 242 Instab.:l=	16 67,1	3,32 $\beta^*l=$		1 67,1	-14439 -14439	-16706 -16706	0 0	0 KcC= 1,00	-4991 KcM= 1,00	0 Rx=	17 0,93	161 Ry= 0,68	0 Wmax/rel/lim=	0 114,10	9 0,21	0 3,35	0,84	0,36
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	85 -18		1 1	-15192 -15178	-16806 -16859	0 0	0 0	-175 -182	0 0	18 18	162 163	0 0	0 0	0 0	0 0	0,85 0,85	0,01 0,01
Asta: 243 Instab.:l=	128 59,6	4,38 $\beta^*l=$		1 41,7	-15164 -15164	-16914 -16914	0 0	0 KcC= 1,00	-189 KcM= 1,00	0 Rx=	18 0,95	163 Ry= 0,69	0 Wmax/rel/lim=	0 139,94	0 0,21	0 2,98	0,85 0,85	0,01 0,01
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	128 -18		1 1	-15164 -15149	-16914 -16972	0 0	0 0	-189 -196	0 0	18 18	163 164	0 0	0 0	0 0	0 0	0,85 0,86	0,01 0,01
Asta: 244 Instab.:l=	130 59,6	4,92 $\beta^*l=$		1 41,7	-15135 -15135	-17031 -17031	0 0	0 KcC= 1,00	-204 KcM= 1,00	0 Rx=	18 0,95	164 Ry= 0,70	0 Wmax/rel/lim=	0 153,41	0 0,22	0 2,98	0,86 0,86	0,01 0,01
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	130 -18		1 1	-15135 -15121	-17031 -17093	0 0	0 0	-204 -211	0 0	18 18	164 165	0 0	0 0	0 0	0 0	0,86 0,86	0,01 0,02
Asta: 245 Instab.:l=	131 59,6	5,45 $\beta^*l=$		1 41,7	-15107 -15107	-17157 -17157	0 0	0 KcC= 1,00	-218 KcM= 1,00	0 Rx=	17 0,96	165 Ry= 0,70	0 Wmax/rel/lim=	0 165,12	0 0,23	0 2,98	0,86 0,86	0,02 0,02
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	131 -18		1 1	-15107 -15093	-17157 -17223	0 0	0 0	-218 -225	0 0	17 17	165 166	0 0	0 0	0 0	0 0	0,86 0,87	0,02 0,02
Asta: 246 Instab.:l=	15 59,6	5,98 $\beta^*l=$		6 41,7	-9483 -15079	-21359 -17291	0 0	0 KcC= 1,00	-1406 KcM= 1,00	0 Rx=	11 0,97	206 Ry= 0,71	0 Wmax/rel/lim=	2 175,02	0 0,23	0 2,98	0,87 0,87	0,08 0,08
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	132 -511		6 6	-9397 -9357	-20469 -20015	0 0	0 0	1500 1510	0 0	11 11	197 193	0 0	0 0	3 3	0 0	0,84 0,82	0,09 0,09
Asta: 247 Instab.:l=	133 60,3	6,85 $\beta^*l=$		6 42,2	-9306 -9397	-19560 -20469	0 0	0 KcC= 1,00	1510 KcM= 1,00	0 Rx=	11 0,89	189 Ry= 0,64	0 Wmax/rel/lim=	0 170,95	3 0,23	0 3,01	0,80 0,80	0,09 0,09
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	133 -511		6 6	-9306 -9243	-19560 -19106	0 0	0 0	1510 1498	0 0	11 11	189 184	0 0	0 0	3 3	0 0	0,80 0,78	0,09 0,09
Asta: 248 Instab.:l=	134 60,3	7,28 $\beta^*l=$		6 42,2	-9169 -9306	-18658 -19560	0 0	0 KcC= 1,00	1475 KcM= 1,00	0 Rx=	11 0,85	180 Ry= 0,61	0 Wmax/rel/lim=	0 175,57	3 0,23	0 3,01	0,76 0,76	0,09 0,09
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	134 -511		6 6	-9169 -9083	-18658 -18219	0 0	0 0	1475 1442	0 0	11 11	180 176	0 0	0 0	3 3	0 0	0,76 0,74	0,09 0,08
Asta: 249 Instab.:l=	135 60,3	7,72 $\beta^*l=$		6 42,2	-8986 -9169	-17791 -18658	0 0	0 KcC= 1,00	1397 KcM= 1,00	0 Rx=	10 0,81	172 Ry= 0,58	0 Wmax/rel/lim=	2 178,49	0 0,22	0 3,01	0,73 0,73	0,08 0,08
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	135 -511		6 6	-8986 -8878	-17791 -17378	0 0	0 0	1397 1341	0 0	10 10	172 168	0 0	0 0	2 2	0 0	0,73 0,71	0,08 0,08
Asta: 250 Instab.:l=	14 60,3	8,15 $\beta^*l=$		6 42,2	-8758 -8986	-16983 -17791	0 0	0 KcC= 1,00	1275 KcM= 1,00	0 Rx=	10 0,78	164 Ry= 0,56	0 Wmax/rel/lim=	2 179,79	0 0,20	0 3,01	0,69 0,69	0,07 0,07
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	136 -5		1 1	-14689 -14673	-3342 -5015	0 0	0 0	-4984 -4987	0 0	17 17	32 48	0 0	0 0	9 9	0 0	0,18 0,26	0,36 0,36
Asta: 251 Instab.:l=	137 67,1	1,33 $\beta^*l=$		1 47,0	-14657 -14657	-6688 -6688	0 0	0 KcC= 1,00	-4989 KcM= 1,00	0 Rx=	17 0,43	65 Ry= 0,34	0 Wmax/rel/lim=	0 26,92	9 0,00	0 3,35	0,34 0,34	0,36 0,36
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	137 -5		1 1	-14657 -14642	-6688 -8362	0 0	0 0	-4989 -4991	0 0	17 17	65 81	0 0	0 0	9 9	0 0	0,34 0,43	0,36 0,36
Asta: 252 Instab.:l=	139 67,1	1,99 $\beta^*l=$		1 47,0	-14626 -14626	-10037 -10037	0 0	0 KcC= 1,00	-4993 KcM= 1,00	0 Rx=	17 0,60	97 Ry= 0,45	0 Wmax/rel/lim=	0 40,41	9 0,01	0 3,35	0,51 0,51	0,36 0,36
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	139 -5		1 1	-14626 -14611	-10037 -11712	0 0	0 0	-4993 -4996	0 0	17 17	97 113	0 0	0 0	9 9	0 0	0,51 0,59	0,36 0,36
Asta: 253 Instab.:l=	140 67,1	2,66 $\beta^*l=$		1 47,0	-14595 -14595	-13388 -13388	0 0	0 KcC= 1,00	-4998 KcM= 1,00	0 Rx=	17 0,77	129 Ry= 0,57	0 Wmax/rel/lim=	0 53,97	9 0,01	0 3,35	0,68 0,68	0,36 0,36
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	140 -5		1 1	-14595 -14579	-13388 -15065	0 0	0 0	-4998 -5000	0 0	17 17	129 145	0 0	0 0	9 9	0 0	0,68 0,76	0,36 0,36
Asta: 254 Instab.:l=	19 67,1	3,32 $\beta^*l=$		1 67,1	-14564 -14564	-16743 -16743	0 0	0 KcC= 1,00	-5002 KcM= 1,00	0 Rx=	17 0,93	161 Ry= 0,68	0 Wmax/rel/lim=	0 67,68	9 0,03	0 3,35	0,84 0,84	0,36 0,36
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	141 -18		1 1	-15271 -15257	-16843 -16896	0 0	0 0	-175 -182	0 0	18 18	162 163	0 0	0 0	0 0	0 0	0,85 0,85	0,01 0,01
Asta: 255 Instab.:l=	142 59,6	4,38 $\beta^*l=$		1 41,7	-15242 -15242	-16951 -16951	0 0	0 KcC= 1,00	-189 KcM= 1,00	0 Rx=	18 0,95	163 Ry= 0,70	0 Wmax/rel/lim=	0 89,15	0 0,01	0 2,98	0,85 0,85	0,01 0,01
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	142 -18		1 1	-15242 -15228	-16951 -17009	0 0	0 0	-189 -197	0 0	18 18	163 164	0 0	0 0	0 0	0 0	0,85 0,86	0,01 0,01
Asta: 256 Instab.:l=	143 59,6	4,92 $\beta^*l=$		1 41,7	-15214 -15214	-17069 -17069	0 0	0 KcC= 1,00	-204 KcM= 1,00	0 Rx=	18 0,96	165 Ry= 0,70	0 Wmax/rel/lim=	0 101,58	0 0,01	0 2,98	0,86 0,86	0,01 0,01
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	143 -18		1 1	-15214 -15200	-17069 -17130	0 0	0 0	-204 -211	0 0	18 18	165 165	0 0	0 0	0 0	0 0	0,86 0,86	0,02 0,02
Asta: 257 Instab.:l=	144 59,6	5,45 $\beta^*l=$		1 41,7	-15186 -15186	-17194 -17194	0 0	0 KcC= 1,00	-218 KcM= 1,00	0 Rx=	18 0,96	166 Ry= 0,70	0 Wmax/rel/lim=	0 113,91	0 0,02	0 2,98	0,87 0,87	0,02 0,02
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	144 -18		1 1	-15186 -15172	-17194 -17260	0 0	0 0	-218 -225	0 0	18 18	166 166	0 0	0 0	0 0	0 0	0,87 0,87	0,02 0,02
Asta: 258 Instab.:l=	20 59,6	5,98 $\beta^*l=$		1 41,7	-15158 -15158	-17328 -17328	0 0	0 KcC= 1,00	-232 KcM= 1,00	0 Rx=	18 0,97	167 Ry= 0,71	0 Wmax/rel/lim=	0 126,05	0 0,03	0 2,98	0,87 0,87	0,02 0,02

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 933	146	6,41	2	5437	18674	0	0	-812	0	6	180	0	0	1	0	0,80	0,05	
LL 12*72	qn=	-511	2	5449	18414	0	0	-913	0	6	178	0	0	2	0	0,79	0,05	
Asta: 259	147	6,85	2	5460	18124	0	0	-1015	0	6	175	0	0	2	0	0,78	0,06	
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2	-14052	-14915	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,84	Ry= 0,62	Wmax/rel/lim=	137,80	0,08	3,01	mm		
Sez.N. 933	147	6,85	2	5460	18124	0	0	-1015	0	6	175	0	0	2	0	0,78	0,06	
LL 12*72	qn=	-511	2	5472	17803	0	0	-1116	0	6	172	0	0	2	0	0,76	0,07	
Asta: 260	148	7,28	2	5483	17451	0	0	-1218	0	6	168	0	0	2	0	0,75	0,07	
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2	5460	18124	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,78	Ry= 0,55	Wmax/rel/lim=	148,58	0,10	3,01	mm		
Sez.N. 933	148	7,28	2	5483	17451	0	0	-1218	0	6	168	0	0	2	0	0,75	0,07	
LL 12*72	qn=	-511	2	5495	17069	0	0	-1319	0	6	165	0	0	2	0	0,73	0,08	
Asta: 261	153	7,72	2	5506	16657	0	0	-1421	0	6	161	0	0	2	0	0,72	0,08	
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2	5483	17451	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,75	Ry= 0,54	Wmax/rel/lim=	158,49	0,12	3,01	mm		
Sez.N. 933	153	7,72	2	5506	16657	0	0	-1421	0	6	161	0	0	2	0	0,72	0,08	
LL 12*72	qn=	-511	2	5518	16213	0	0	-1522	0	6	156	0	0	3	0	0,70	0,09	
Asta: 262	21	8,15	2	5529	15739	0	0	-1624	0	6	152	0	0	3	0	0,68	0,10	
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2	5506	16657	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,72	Ry= 0,51	Wmax/rel/lim=	167,40	0,13	3,01	mm		
Sez.N. 933	155	0,66	1	-14689	-3342	0	0	-4984	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36	
LL 12*72	qn=	-5	1	-14673	-5015	0	0	-4987	0	17	48	0	0	9	0	0,26	0,36	
Asta: 263	156	1,33	1	-14658	-6688	0	0	-4989	0	17	65	0	0	9	0	0,34	0,36	
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0	-14658	-6688	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,43	Ry= 0,34	Wmax/rel/lim=	52,12	0,09	3,35	mm		
Sez.N. 933	156	1,33	1	-14657	-6688	0	0	-4989	0	17	65	0	0	9	0	0,34	0,36	
LL 12*72	qn=	-5	1	-14642	-8362	0	0	-4991	0	17	81	0	0	9	0	0,43	0,36	
Asta: 264	157	1,99	1	-14626	-10037	0	0	-4993	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36	
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0	-14626	-10037	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,60	Ry= 0,45	Wmax/rel/lim=	77,02	0,14	3,35	mm		
Sez.N. 933	157	1,99	1	-14626	-10037	0	0	-4993	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36	
LL 12*72	qn=	-5	1	-14611	-11712	0	0	-4996	0	17	113	0	0	9	0	0,59	0,36	
Asta: 265	158	2,66	1	-14595	-13388	0	0	-4998	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36	
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0	-14595	-13388	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,77	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	100,56	0,20	3,35	mm		
Sez.N. 933	158	2,66	1	-14595	-13388	0	0	-4998	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36	
LL 12*72	qn=	-5	1	-14579	-15065	0	0	-5000	0	17	145	0	0	9	0	0,76	0,36	
Asta: 266	28	3,32	1	-14564	-16743	0	0	-5002	0	17	161	0	0	9	0	0,84	0,36	
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	67,1	-14564	-16743	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,93	Ry= 0,68	Wmax/rel/lim=	122,29	0,25	3,35	mm		
Sez.N. 933	159	3,85	1	-15271	-16843	0	0	-175	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01	
LL 12*72	qn=	-18	1	-15257	-16896	0	0	-182	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01	
Asta: 267	161	4,38	1	-15242	-16951	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01	
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7	-15242	-16951	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,95	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	148,98	0,23	2,98	mm		
Sez.N. 933	161	4,38	1	-15242	-16951	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01	
LL 12*72	qn=	-18	1	-15228	-17009	0	0	-197	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01	
Asta: 268	162	4,92	1	-15214	-17069	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,01	
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7	-15214	-17069	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	162,72	0,24	2,98	mm		
Sez.N. 933	162	4,92	1	-15214	-17069	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,01	
LL 12*72	qn=	-18	1	-15200	-17130	0	0	-211	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,02	
Asta: 269	163	5,45	1	-15186	-17194	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02	
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7	-15186	-17194	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	174,46	0,25	2,98	mm		
Sez.N. 933	163	5,45	1	-15186	-17194	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02	
LL 12*72	qn=	-18	1	-15172	-17260	0	0	-225	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02	
Asta: 270	29	5,98	6	-9562	-21396	0	0	-1406	0	11	206	0	0	2	0	0,87	0,08	
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7	-15158	-17328	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,97	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	184,15	0,26	2,98	mm		
Sez.N. 933	164	6,41	6	-9478	-20501	0	0	1508	0	11	198	0	0	3	0	0,84	0,09	
LL 12*72	qn=	-511	6	-9438	-20045	0	0	1518	0	11	193	0	0	3	0	0,82	0,09	
Asta: 271	165	6,85	6	-9387	-19587	0	0	1517	0	11	189	0	0	3	0	0,80	0,09	
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2	-9478	-20501	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,89	Ry= 0,64	Wmax/rel/lim=	177,56	0,25	3,01	mm		
Sez.N. 933	165	6,85	6	-9387	-19587	0	0	1517	0	11	189	0	0	3	0	0,80	0,09	
LL 12*72	qn=	-511	6	-9324	-19132	0	0	1506	0	11	185	0	0	3	0	0,78	0,09	
Asta: 272	166	7,28	6	-9250	-18681	0	0	1483	0	11	180	0	0	3	0	0,76	0,09	
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2	-9387	-19587	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,85	Ry= 0,61	Wmax/rel/lim=	181,25	0,24	3,01	mm		
Sez.N. 933	166	7,28	6	-9250	-18681	0	0	1483	0	11	180	0	0	3	0	0,76	0,09	
LL 12*72	qn=	-511	6	-9164	-18239	0	0	1449	0	11	176	0	0	3	0	0,75	0,08	
Asta: 273	167	7,72	6	-9067	-17809	0	0	1405	0	10	172	0	0	2	0	0,73	0,08	
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2	-9250	-18681	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,81	Ry= 0,59	Wmax/rel/lim=	183,10	0,22	3,01	mm		
Sez.N. 933	167	7,72	6	-9067	-17809	0	0	1405	0	10	172	0	0	2	0	0,73	0,08	
LL 12*72	qn=	-511	6	-8959	-17394	0	0	1349	0	10	168	0	0	2	0	0,71	0,08	
Asta: 274	30	8,15	6	-8839	-16997	0	0	1283	0	10	164	0	0	2	0	0,69	0,08	
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2	-9067	-17809	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,78	Ry= 0,56	Wmax/rel/lim=	183,38	0,21	3,01	mm		
Sez.N. 933	168	0,66	1	-14795	-3350	0	0	-4996	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cm ²)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
LL 12*72	qn=	-5		1	-14779	-5027	0	0	-4998	0	17	48	0	0	9	0	0,26	0,36
Asta: 275	169	1,33		1	-14763	-6704	0	0	-5000	0	17	65	0	0	9	0	0,34	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14763	-6704	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,44	Ry= 0,34	Wmax/rel/lim=	28,71	0,01		3,35	mm
Sez.N. 933	169	1,33		1	-14763	-6704	0	0	-5000	0	17	65	0	0	9	0	0,34	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14748	-8381	0	0	-5003	0	17	81	0	0	9	0	0,43	0,36
Asta: 276	170	1,99		1	-14732	-10060	0	0	-5005	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14732	-10060	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,60	Ry= 0,45	Wmax/rel/lim=	43,01	0,01		3,35	mm
Sez.N. 933	170	1,99		1	-14732	-10060	0	0	-5005	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14716	-11739	0	0	-5007	0	17	113	0	0	9	0	0,59	0,36
Asta: 277	171	2,66		1	-14701	-13419	0	0	-5009	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14701	-13419	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,77	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	57,28	0,00		3,35	mm
Sez.N. 933	171	2,66		1	-14701	-13419	0	0	-5009	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14685	-15100	0	0	-5012	0	17	146	0	0	9	0	0,76	0,36
Asta: 278	36	3,32		1	-14669	-16782	0	0	-5014	0	17	162	0	0	9	0	0,85	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	67,1		-14669	-16782	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,94	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	71,58	0,01		3,35	mm
Sez.N. 933	171	2,66		1	-14701	-13419	0	0	-5009	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14685	-15100	0	0	-5012	0	17	146	0	0	9	0	0,76	0,36
Asta: 278	36	3,32		1	-14669	-16782	0	0	-5014	0	17	162	0	0	9	0	0,85	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	67,1		-14669	-16782	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,94	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	71,58	0,01		3,35	mm
Sez.N. 933	172	3,85		1	-15347	-16882	0	0	-175	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
LL 12*72	qn=	-18		1	-15333	-16935	0	0	-183	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Asta: 279	173	4,38		1	-15319	-16991	0	0	-190	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15319	-16991	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,95	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	93,47	0,01		2,98	mm
Sez.N. 933	173	4,38		1	-15319	-16991	0	0	-190	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
LL 12*72	qn=	-18		1	-15305	-17048	0	0	-197	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Asta: 280	174	4,92		1	-15291	-17108	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15291	-17108	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	106,04	0,02		2,98	mm
Sez.N. 933	174	4,92		1	-15291	-17108	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,01
LL 12*72	qn=	-18		1	-15277	-17170	0	0	-211	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02
Asta: 281	175	5,45		1	-15263	-17234	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15263	-17234	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,96	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	118,37	0,03		2,98	mm
Sez.N. 933	175	5,45		1	-15263	-17234	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02
LL 12*72	qn=	-18		1	-15248	-17300	0	0	-225	0	18	167	0	0	0	0	0,87	0,02
Asta: 282	37	5,98		1	-15234	-17368	0	0	-232	0	18	168	0	0	0	0	0,88	0,02
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15234	-17368	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,97	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	130,40	0,04		2,98	mm
Sez.N. 933	176	6,41		2	5437	18637	0	0	-805	0	6	180	0	0	1	0	0,80	0,05
LL 12*72	qn=	-511		2	5449	18379	0	0	-907	0	6	177	0	0	2	0	0,79	0,05
Asta: 283	177	6,85		2	5460	18091	0	0	-1008	0	6	174	0	0	2	0	0,77	0,06
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		-14107	-14950	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,84	Ry= 0,62	Wmax/rel/lim=	140,98	0,09		3,01	mm
Sez.N. 933	177	6,85		2	5460	18091	0	0	-1008	0	6	174	0	0	2	0	0,77	0,06
LL 12*72	qn=	-511		2	5472	17772	0	0	-1110	0	6	171	0	0	2	0	0,76	0,07
Asta: 284	178	7,28		2	5483	17422	0	0	-1211	0	6	168	0	0	2	0	0,75	0,07
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		5460	18091	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,77	Ry= 0,55	Wmax/rel/lim=	151,32	0,11		3,01	mm
Sez.N. 933	178	7,28		2	5483	17422	0	0	-1211	0	6	168	0	0	2	0	0,75	0,07
LL 12*72	qn=	-511		2	5495	17042	0	0	-1313	0	6	164	0	0	2	0	0,73	0,08
Asta: 285	179	7,72		2	5506	16631	0	0	-1414	0	6	160	0	0	2	0	0,72	0,08
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		5483	17422	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,75	Ry= 0,53	Wmax/rel/lim=	160,71	0,13		3,01	mm
Sez.N. 933	179	7,72		2	5506	16631	0	0	-1414	0	6	160	0	0	2	0	0,72	0,08
LL 12*72	qn=	-511		2	5518	16190	0	0	-1516	0	6	156	0	0	3	0	0,70	0,09
Asta: 286	38	8,15		2	5529	15718	0	0	-1617	0	6	152	0	0	3	0	0,68	0,09
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		5506	16631	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,72	Ry= 0,51	Wmax/rel/lim=	169,03	0,14		3,01	mm
Sez.N. 933	180	0,66		1	-14795	-3350	0	0	-4996	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14779	-5027	0	0	-4998	0	17	48	0	0	9	0	0,26	0,36
Asta: 287	181	1,33		1	-14763	-6704	0	0	-5000	0	17	65	0	0	9	0	0,34	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14763	-6704	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,44	Ry= 0,34	Wmax/rel/lim=	50,33	0,08		3,35	mm
Sez.N. 933	181	1,33		1	-14763	-6704	0	0	-5000	0	17	65	0	0	9	0	0,34	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14748	-8381	0	0	-5003	0	17	81	0	0	9	0	0,43	0,36
Asta: 288	182	1,99		1	-14732	-10060	0	0	-5005	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14732	-10060	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,60	Ry= 0,45	Wmax/rel/lim=	74,42	0,13		3,35	mm
Sez.N. 933	182	1,99		1	-14732	-10060	0	0	-5005	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14716	-11739	0	0	-5007	0	17	113	0	0	9	0	0,59	0,36
Asta: 289	183	2,66		1	-14701	-13419	0	0	-5009	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14701	-13419	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,77	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	97,24	0,18		3,35	mm
Sez.N. 933	183	2,66		1	-14701	-13419	0	0	-5009	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14685	-15100	0	0	-5012	0	17	146	0	0	9	0	0,76	0,36
Asta: 290	45	3,32		1	-14669	-16782	0	0	-5014	0	17	162	0	0	9	0	0,85	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	67,1		-14669	-16782	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,94	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	118,39	0,23		3,35	mm
Sez.N. 933	184	3,85		1	-15347	-16882	0	0	-175	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
LL 12*72	qn=																	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cm ²)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab. l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15319	-16991	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,95	Ry= 0,70		Wmax/rel/lim=	144,66	0,22	2,98	mm	
Sez.N. 933	185	4,38	1	-15319	-16991	0	0	-190	0	18	164	0	0	0	0	0	0,86	0,01
LL 12*72	qn=	-18	1	-15305	-17048	0	0	-197	0	18	164	0	0	0	0	0	0,86	0,01
Asta: 292	186	4,92	1	-15291	-17108	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab. l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15291	-17108	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70		Wmax/rel/lim=	158,26	0,23	2,98	mm	
Sez.N. 933	186	4,92	1	-15291	-17108	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0	0,86	0,01
LL 12*72	qn=	-18	1	-15277	-17170	0	0	-211	0	18	166	0	0	0	0	0	0,87	0,02
Asta: 293	187	5,45	1	-15263	-17234	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0	0,87	0,02
Instab. l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15263	-17234	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,71		Wmax/rel/lim=	170,00	0,24	2,98	mm	
Sez.N. 933	187	5,45	1	-15263	-17234	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0	0,87	0,02
LL 12*72	qn=	-18	1	-15248	-17300	0	0	-225	0	18	167	0	0	0	0	0	0,87	0,02
Asta: 294	46	5,98	6	-9621	-21436	0	0	-1407	0	11	207	0	0	2	0	0	0,88	0,08
Instab. l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15234	-17368	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,97	Ry= 0,71		Wmax/rel/lim=	179,80	0,25	2,98	mm	
Sez.N. 933	188	6,41	6	-9522	-20537	0	0	1514	0	11	198	0	0	3	0	0	0,84	0,09
LL 12*72	qn=	-511	6	-9482	-20079	0	0	1525	0	11	194	0	0	3	0	0	0,82	0,09
Asta: 295	189	6,85	6	-9430	-19620	0	0	1524	0	11	189	0	0	3	0	0	0,80	0,09
Instab. l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		-9522	-20537	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,89	Ry= 0,64		Wmax/rel/lim=	174,37	0,24	3,01	mm	
Sez.N. 933	189	6,85	6	-9430	-19620	0	0	1524	0	11	189	0	0	3	0	0	0,80	0,09
LL 12*72	qn=	-511	6	-9367	-19162	0	0	1512	0	11	185	0	0	3	0	0	0,78	0,09
Asta: 296	190	7,28	6	-9293	-18709	0	0	1490	0	11	180	0	0	3	0	0	0,76	0,09
Instab. l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		-9430	-19620	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,85	Ry= 0,61		Wmax/rel/lim=	178,50	0,23	3,01	mm	
Sez.N. 933	190	7,28	6	-9293	-18709	0	0	1490	0	11	180	0	0	3	0	0	0,76	0,09
LL 12*72	qn=	-511	6	-9208	-18265	0	0	1456	0	11	176	0	0	3	0	0	0,75	0,09
Asta: 297	191	7,72	6	-9111	-17833	0	0	1411	0	11	172	0	0	2	0	0	0,73	0,08
Instab. l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		-9293	-18709	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,81	Ry= 0,59		Wmax/rel/lim=	180,87	0,21	3,01	mm	
Sez.N. 933	191	7,72	6	-9111	-17833	0	0	1411	0	11	172	0	0	2	0	0	0,73	0,08
LL 12*72	qn=	-511	6	-9002	-17416	0	0	1356	0	10	168	0	0	2	0	0	0,71	0,08
Asta: 298	47	8,15	6	-8882	-17017	0	0	1289	0	10	164	0	0	2	0	0	0,70	0,08
Instab. l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		-9111	-17833	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,78	Ry= 0,56		Wmax/rel/lim=	181,58	0,21	3,01	mm	
Sez.N. 933	192	0,66	1	-14689	-3342	0	0	-4984	0	17	32	0	0	9	0	0	0,18	0,36
LL 12*72	qn=	-5	1	-14673	-5015	0	0	-4987	0	17	48	0	0	9	0	0	0,26	0,36
Asta: 299	193	1,33	1	-14657	-6688	0	0	-4989	0	17	65	0	0	9	0	0	0,34	0,36
Instab. l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14657	-6688	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,43	Ry= 0,34		Wmax/rel/lim=	30,59	0,01	3,35	mm	
Sez.N. 933	193	1,33	1	-14657	-6688	0	0	-4989	0	17	65	0	0	9	0	0	0,34	0,36
LL 12*72	qn=	-5	1	-14642	-8362	0	0	-4991	0	17	81	0	0	9	0	0	0,43	0,36
Asta: 300	194	1,99	1	-14626	-10037	0	0	-4993	0	17	97	0	0	9	0	0	0,51	0,36
Instab. l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14626	-10037	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,60	Ry= 0,45		Wmax/rel/lim=	45,74	0,02	3,35	mm	
Sez.N. 933	194	1,99	1	-14626	-10037	0	0	-4993	0	17	97	0	0	9	0	0	0,51	0,36
LL 12*72	qn=	-5	1	-14611	-11712	0	0	-4996	0	17	113	0	0	9	0	0	0,59	0,36
Asta: 301	195	2,66	1	-14595	-13388	0	0	-4998	0	17	129	0	0	9	0	0	0,68	0,36
Instab. l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14595	-13388	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,77	Ry= 0,57		Wmax/rel/lim=	60,77	0,02	3,35	mm	
Sez.N. 933	195	2,66	1	-14595	-13388	0	0	-4998	0	17	129	0	0	9	0	0	0,68	0,36
LL 12*72	qn=	-5	1	-14579	-15065	0	0	-5000	0	17	145	0	0	9	0	0	0,76	0,36
Asta: 302	87	3,32	1	-14564	-16743	0	0	-5002	0	17	161	0	0	9	0	0	0,84	0,36
Instab. l=	67,1	$\beta^*l=$	67,1		-14564	-16743	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,93	Ry= 0,68		Wmax/rel/lim=	75,68	0,01	3,35	mm	
Sez.N. 933	196	3,85	1	-15271	-16843	0	0	-175	0	18	162	0	0	0	0	0	0,85	0,01
LL 12*72	qn=	-18	1	-15257	-16896	0	0	-182	0	18	163	0	0	0	0	0	0,85	0,01
Asta: 303	197	4,38	1	-15242	-16951	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0	0,85	0,01
Instab. l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15242	-16951	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,95	Ry= 0,70		Wmax/rel/lim=	98,01	0,03	2,98	mm	
Sez.N. 933	197	4,38	1	-15242	-16951	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0	0,85	0,01
LL 12*72	qn=	-18	1	-15228	-17009	0	0	-197	0	18	164	0	0	0	0	0	0,86	0,01
Asta: 304	198	4,92	1	-15214	-17069	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab. l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15214	-17069	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70		Wmax/rel/lim=	110,73	0,04	2,98	mm	
Sez.N. 933	198	4,92	1	-15214	-17069	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0	0,86	0,01
LL 12*72	qn=	-18	1	-15200	-17130	0	0	-211	0	18	165	0	0	0	0	0	0,86	0,02
Asta: 305	199	5,45	1	-15186	-17194	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0	0,87	0,02
Instab. l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15186	-17194	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70		Wmax/rel/lim=	123,08	0,05	2,98	mm	
Sez.N. 933	199	5,45	1	-15186	-17194	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0	0,87	0,02
LL 12*72	qn=	-18	1	-15172	-17260	0	0	-225	0	18	166	0	0	0	0	0	0,87	0,02
Asta: 306	88	5,98	1	-15158	-17328	0	0	-232	0	18	167	0	0	0	0	0	0,87	0,02
Instab. l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15158	-17328	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,97	Ry= 0,71		Wmax/rel/lim=	134,99	0,06	2,98	mm	
Sez.N. 933	200	6,41	2	5437	18674	0	0	-812	0	6	180	0	0	1	0	0	0,80	0,05
LL 12*72	qn=	-511	2	5449	18414	0	0	-913	0	6	178	0	0	2	0	0	0,79	0,05
Asta: 307	201	6,85	2	5460	18124	0	0	-1015	0	6	175	0	0	2	0	0	0,78	0,06
Instab. l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		-14052	-14915	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,84	Ry= 0,62		Wmax/rel/lim=	144,35	0,10	3,01	mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σn	σMx	σMy (daN/cmq)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 308 Instab.:l=	201 qn= 202 60,3	6,85 -511 7,28 β*I=	 2 2 42,2	2 2 2	5460 5472 5483 5460	18124 17803 17451 18124	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-1015 -1116 -1218 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	6 6 6 Ry= 0,55	175 172 168 0,55	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 154,23	2 2 2 0,12	0 0 0 0,12	0,78 0,76 0,75 3,01	0,06 0,07 0,07 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 309 Instab.:l=	202 qn= 203 60,3	7,28 -511 7,72 β*I=	 2 2 42,2	2 2 2	5483 5495 5506 5483	17451 17069 16657 17451	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-1218 -1319 -1421 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	6 6 6 Ry= 0,54	168 165 161 0,54	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 163,08	2 2 2 0,14	0 0 0 0,14	0,75 0,73 0,72 3,01	0,07 0,08 0,08 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 310 Instab.:l=	203 qn= 89 60,3	7,72 -511 8,15 β*I=	 2 2 42,2	2 2 2	5506 5518 5529 5506	16657 16213 15739 16657	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-1421 -1522 -1624 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	6 6 6 Ry= 0,51	161 156 152 0,51	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 3 0 170,78	2 0 3 0,15	0 0 0 0,15	0,72 0,70 0,68 3,01	0,08 0,09 0,10 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 311 Instab.:l=	204 qn= 205 67,1	0,66 -5 1,33 β*I=	 1 1 47,0	1 1 1	-14689 -14673 -14657 -14657	-3342 -5015 -6688 -6688	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-4984 -4987 -4989 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	17 17 17 Ry= 0,34	32 48 65 0,34	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 48,45	9 9 9 0,08	0 0 0 0,08	0,18 0,26 0,34 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 312 Instab.:l=	205 qn= 206 67,1	1,33 -5 1,99 β*I=	 1 1 47,0	1 1 1	-14657 -14642 -14626 -14626	-6688 -8362 -10037 -10037	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-4989 -4991 -4993 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	17 17 17 Ry= 0,45	65 81 97 0,45	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 71,68	9 9 9 0,12	0 0 0 0,12	0,34 0,43 0,51 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 313 Instab.:l=	206 qn= 207 67,1	1,99 -5 2,66 β*I=	 1 1 47,0	1 1 1	-14626 -14611 -14595 -14595	-10037 -11712 -13388 -13388	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-4993 -4996 -4998 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	17 17 17 Ry= 0,57	97 113 129 0,57	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 93,75	9 9 9 0,17	0 0 0 0,17	0,51 0,59 0,68 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 314 Instab.:l=	207 qn= 96 67,1	2,66 -5 3,32 β*I=	 1 1 67,1	1 1 1	-14595 -14579 -14564 -14564	-13388 -15065 -16743 -16743	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-4998 -5000 -5002 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	17 17 17 Ry= 0,68	129 145 161 0,68	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 114,28	9 9 9 0,21	0 0 0 0,21	0,68 0,76 0,84 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 315 Instab.:l=	208 qn= 209 59,6	3,85 -18 4,38 β*I=	 1 1 41,7	1 1 1	-15271 -15257 -15242 -15242	-16843 -16896 -16951 -16951	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-175 -182 -189 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	18 18 18 Ry= 0,70	162 163 163 0,70	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 140,10	0 0 0 0,20	0 0 0 0,20	0,85 0,85 0,85 2,98	0,01 0,01 0,01 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 316 Instab.:l=	209 qn= 210 59,6	4,38 -18 4,92 β*I=	 1 1 41,7	1 1 1	-15242 -15228 -15214 -15214	-16951 -17009 -17069 -17069	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-189 -197 -204 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	18 18 18 Ry= 0,70	163 164 165 0,70	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 153,55	0 0 0 0,21	0 0 0 0,21	0,85 0,86 0,86 2,98	0,01 0,01 0,01 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 317 Instab.:l=	210 qn= 211 59,6	4,92 -18 5,45 β*I=	 1 1 41,7	1 1 1	-15214 -15200 -15186 -15186	-17068 -17130 -17194 -17194	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-204 -211 -218 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	18 18 18 Ry= 0,70	165 165 166 0,70	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 165,27	0 0 0 0,22	0 0 0 0,22	0,86 0,86 0,87 2,98	0,01 0,02 0,02 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 318 Instab.:l=	211 qn= 97 59,6	5,45 -18 5,98 β*I=	 1 6 41,7	1 6 1	-15186 -15172 -9562 -15158	-17194 -17260 -21396 -17328	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-218 -225 -1406 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	18 18 11 Ry= 0,71	166 166 206 0,71	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 2 175,19	0 0 2 0,23	0 0 0 0,23	0,87 0,87 0,87 2,98	0,02 0,02 0,08 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 319 Instab.:l=	212 qn= 213 60,3	6,41 -511 6,85 β*I=	 6 6 42,2	6 6 6	-9478 -9438 -9387 -9478	-20501 -20045 -19587 -20501	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	1508 1518 1517 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	11 11 11 Ry= 0,64	198 193 189 0,64	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 3 0 170,97	3 3 3 0,22	0 0 0 0,22	0,84 0,82 0,80 3,01	0,09 0,09 0,09 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 320 Instab.:l=	213 qn= 214 60,3	6,85 -511 7,28 β*I=	 6 6 42,2	6 6 6	-9387 -9324 -9250 -9387	-19587 -19132 -18681 -19587	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	1517 1506 1483 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	11 11 11 Ry= 0,61	189 185 180 0,61	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 3 0 175,56	3 3 3 0,21	0 0 0 0,21	0,80 0,78 0,76 3,01	0,09 0,09 0,09 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 321 Instab.:l=	214 qn= 215 60,3	7,28 -511 7,72 β*I=	 6 6 42,2	6 6 6	-9250 -9164 -9067 -9250	-18681 -18239 -17809 -18681	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	1483 1449 1405 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	11 11 10 Ry= 0,59	180 176 172 0,59	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 3 2 178,48	3 3 2 0,20	0 0 0 0,20	0,76 0,75 0,73 3,01	0,09 0,08 0,08 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 322 Instab.:l=	215 qn= 98 60,3	7,72 -511 8,15 β*I=	 6 6 42,2	6 6 6	-9067 -8959 -8839 -9067	-17809 -17394 -16997 -17809	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	1405 1349 1283 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	10 10 10 Ry= 0,56	172 168 164 0,56	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 2 2 179,81	2 2 2 0,20	0 0 0 0,20	0,73 0,71 0,69 3,01	0,08 0,08 0,08 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 323 Instab.:l=	216 qn= 217 67,1	0,66 -5 1,33 β*I=	 1 1 47,0	1 1 1	-14565 -14549 -14533 -14533	-3335 -5004 -6673 -6673	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-4973 -4976 -4978 KcM= 1,00	0 0 0 1,00	17 17 17 Ry= 0,33	32 48 64 0,33	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 9 0 27,01	9 9 9 0,00	0 0 0 0,00	0,18 0,26 0,34 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72	217 qn= -5	1,33 -5	 1 1	1 1	-14533 -14518	-6673 -8343	0 0	0 0	-4978 -4980	0 0	17 17	64 80	0 0	9 9	0 0	0 0	0,34 0,43	0,36 0,36

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cm ²)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Asta: 324	218	1,99		1	-14502	-10014	0	0	-4982	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14502	-10014	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,60	Ry= 0,45	Wmax/rel/lim=	40,53	0,01	3,35	mm		
Sez.N. 933	218	1,99		1	-14502	-10014	0	0	-4982	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14486	-11686	0	0	-4985	0	17	113	0	0	9	0	0,59	0,36
Asta: 325	219	2,66		1	-14471	-13359	0	0	-4987	0	17	129	0	0	9	0	0,67	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14471	-13359	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,77	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	54,12	0,01	3,35	mm		
Sez.N. 933	219	2,66		1	-14471	-13359	0	0	-4987	0	17	129	0	0	9	0	0,67	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14455	-15032	0	0	-4989	0	17	145	0	0	9	0	0,76	0,36
Asta: 326	104	3,32		1	-14439	-16706	0	0	-4991	0	17	161	0	0	9	0	0,84	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		67,1	-14439	-16706	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,93	Ry= 0,68	Wmax/rel/lim=	67,85	0,02	3,35	mm		
Sez.N. 933	220	3,85		1	-15192	-16806	0	0	-175	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01
LL 12*72	qn=	-18		1	-15178	-16859	0	0	-182	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Asta: 327	221	4,38		1	-15164	-16914	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15164	-16914	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,95	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	89,33	0,01	2,98	mm		
Sez.N. 933	221	4,38		1	-15164	-16914	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
LL 12*72	qn=	-18		1	-15149	-16972	0	0	-196	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Asta: 328	222	4,92		1	-15135	-17031	0	0	-204	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15135	-17031	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,95	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	101,76	0,01	2,98	mm		
Sez.N. 933	222	4,92		1	-15135	-17031	0	0	-204	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
LL 12*72	qn=	-18		1	-15121	-17093	0	0	-211	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,02
Asta: 329	223	5,45		1	-15107	-17157	0	0	-218	0	17	165	0	0	0	0	0,86	0,02
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15107	-17157	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	114,09	0,02	2,98	mm		
Sez.N. 933	223	5,45		1	-15107	-17157	0	0	-218	0	17	165	0	0	0	0	0,86	0,02
LL 12*72	qn=	-18		1	-15093	-17223	0	0	-225	0	17	166	0	0	0	0	0,87	0,02
Asta: 330	105	5,98		1	-15079	-17291	0	0	-232	0	17	167	0	0	0	0	0,87	0,02
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15079	-17291	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,97	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	126,21	0,03	2,98	mm		
Sez.N. 933	224	6,41		2	5515	18705	0	0	-820	0	6	180	0	0	1	0	0,80	0,05
LL 12*72	qn=	-511		2	5527	18443	0	0	-921	0	6	178	0	0	2	0	0,79	0,05
Asta: 331	225	6,85		2	5538	18150	0	0	-1023	0	6	175	0	0	2	0	0,78	0,06
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$		42,2	-13970	-14882	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,84	Ry= 0,62	Wmax/rel/lim=	137,89	0,08	3,01	mm		
Sez.N. 933	225	6,85		2	5538	18150	0	0	-1023	0	6	175	0	0	2	0	0,78	0,06
LL 12*72	qn=	-511		2	5550	17827	0	0	-1124	0	6	172	0	0	2	0	0,76	0,07
Asta: 332	226	7,28		2	5561	17473	0	0	-1226	0	6	169	0	0	2	0	0,75	0,07
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$		42,2	5538	18150	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,78	Ry= 0,56	Wmax/rel/lim=	148,65	0,10	3,01	mm		
Sez.N. 933	226	7,28		2	5561	17473	0	0	-1226	0	6	169	0	0	2	0	0,75	0,07
LL 12*72	qn=	-511		2	5573	17088	0	0	-1327	0	6	165	0	0	2	0	0,73	0,08
Asta: 333	227	7,72		2	5584	16673	0	0	-1429	0	6	161	0	0	2	0	0,72	0,08
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$		42,2	5561	17473	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,75	Ry= 0,54	Wmax/rel/lim=	158,54	0,12	3,01	mm		
Sez.N. 933	227	7,72		2	5584	16673	0	0	-1429	0	6	161	0	0	2	0	0,72	0,08
LL 12*72	qn=	-511		2	5596	16227	0	0	-1530	0	6	157	0	0	3	0	0,70	0,09
Asta: 334	106	8,15		2	5608	15751	0	0	-1632	0	6	152	0	0	3	0	0,68	0,10
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$		42,2	5584	16673	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,72	Ry= 0,51	Wmax/rel/lim=	167,42	0,13	3,01	mm		
Sez.N. 933	228	0,66		1	-14565	-3335	0	0	-4973	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14549	-5004	0	0	-4976	0	17	48	0	0	9	0	0,26	0,36
Asta: 335	229	1,33		1	-14533	-6673	0	0	-4978	0	17	64	0	0	9	0	0,34	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14533	-6673	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,43	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=	52,04	0,09	3,35	mm		
Sez.N. 933	229	1,33		1	-14533	-6673	0	0	-4978	0	17	64	0	0	9	0	0,34	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14518	-8343	0	0	-4980	0	17	80	0	0	9	0	0,43	0,36
Asta: 336	230	1,99		1	-14502	-10014	0	0	-4982	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14502	-10014	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,60	Ry= 0,45	Wmax/rel/lim=	76,90	0,14	3,35	mm		
Sez.N. 933	230	1,99		1	-14502	-10014	0	0	-4982	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14486	-11686	0	0	-4985	0	17	113	0	0	9	0	0,59	0,36
Asta: 337	231	2,66		1	-14471	-13359	0	0	-4987	0	17	129	0	0	9	0	0,67	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		47,0	-14471	-13359	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,77	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	100,40	0,20	3,35	mm		
Sez.N. 933	231	2,66		1	-14471	-13359	0	0	-4987	0	17	129	0	0	9	0	0,67	0,36
LL 12*72	qn=	-5		1	-14455	-15032	0	0	-4989	0	17	145	0	0	9	0	0,76	0,36
Asta: 338	113	3,32		1	-14439	-16706	0	0	-4991	0	17	161	0	0	9	0	0,84	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$		67,1	-14439	-16706	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,93	Ry= 0,68	Wmax/rel/lim=	122,11	0,25	3,35	mm		
Sez.N. 933	232	3,85		1	-15192	-16806	0	0	-175	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01
LL 12*72	qn=	-18		1	-15178	-16859	0	0	-182	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Asta: 339	233	4,38		1	-15164	-16914	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15164	-16914	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,95	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	148,79	0,23	2,98	mm		
Sez.N. 933	233	4,38		1	-15164	-16914	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
LL 12*72	qn=	-18		1	-15149	-16972	0	0	-196	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Asta: 340	234	4,92		1	-15135	-17031	0	0	-204	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$		41,7	-15135	-17031	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,95	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	162,52	0,24	2,98	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σn	σMx	σMy	τx (daN/cmq)	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Sez.N. 933	234	4,92		1	-15135	-17031	0	0	-204	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01	
LL 12*72	qn=-18			1	-15121	-17093	0	0	-211	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,02	
Asta: 341	235	5,45		1	-15107	-17157	0	0	-218	0	17	165	0	0	0	0	0,86	0,02	
Instab.:l=	59,6	β*l=		41,7	-15107	-17157	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	174,27	0,25	2,98	mm		
Sez.N. 933	235	5,45		1	-15107	-17157	0	0	-218	0	17	165	0	0	0	0	0,86	0,02	
LL 12*72	qn=-18			1	-15093	-17223	0	0	-225	0	17	166	0	0	0	0	0,87	0,02	
Asta: 342	114	5,98		6	-9483	-21359	0	0	-1406	0	11	206	0	0	2	0	0,87	0,08	
Instab.:l=	59,6	β*l=		41,7	-15079	-17291	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,97	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	183,97	0,26	2,98	mm		
Sez.N. 933	236	6,41		6	-9397	-20469	0	0	1500	0	11	197	0	0	3	0	0,84	0,09	
LL 12*72	qn=-511			6	-9357	-20015	0	0	1510	0	11	193	0	0	3	0	0,82	0,09	
Asta: 343	237	6,85		6	-9306	-19560	0	0	1510	0	11	189	0	0	3	0	0,80	0,09	
Instab.:l=	60,3	β*l=		42,2	-9397	-20469	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,89	Ry= 0,64	Wmax/rel/lim=	177,43	0,25	3,01	mm		
Sez.N. 933	237	6,85		6	-9306	-19560	0	0	1510	0	11	189	0	0	3	0	0,80	0,09	
LL 12*72	qn=-511			6	-9243	-19106	0	0	1498	0	11	184	0	0	3	0	0,78	0,09	
Asta: 344	238	7,28		6	-9169	-18658	0	0	1475	0	11	180	0	0	3	0	0,76	0,09	
Instab.:l=	60,3	β*l=		42,2	-9306	-19560	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,85	Ry= 0,61	Wmax/rel/lim=	181,14	0,24	3,01	mm		
Sez.N. 933	238	7,28		6	-9169	-18658	0	0	1475	0	11	180	0	0	3	0	0,76	0,09	
LL 12*72	qn=-511			6	-9083	-18219	0	0	1442	0	11	176	0	0	3	0	0,74	0,08	
Asta: 345	239	7,72		6	-8986	-17791	0	0	1397	0	10	172	0	0	2	0	0,73	0,08	
Instab.:l=	60,3	β*l=		42,2	-9169	-18658	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,81	Ry= 0,58	Wmax/rel/lim=	183,02	0,22	3,01	mm		
Sez.N. 933	239	7,72		6	-8986	-17791	0	0	1397	0	10	172	0	0	2	0	0,73	0,08	
LL 12*72	qn=-511			6	-8878	-17378	0	0	1341	0	10	168	0	0	2	0	0,71	0,08	
Asta: 346	115	8,15		6	-8758	-16983	0	0	1275	0	10	164	0	0	2	0	0,69	0,07	
Instab.:l=	60,3	β*l=		42,2	-8986	-17791	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,78	Ry= 0,56	Wmax/rel/lim=	183,31	0,21	3,01	mm		
Sez.N. 933	240	0,66		1	-14795	-3350	0	0	-4996	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36	
LL 12*72	qn=-5			1	-14779	-5027	0	0	-4998	0	17	48	0	0	9	0	0,26	0,36	
Asta: 347	241	1,33		1	-14763	-6704	0	0	-5000	0	17	65	0	0	9	0	0,34	0,36	
Instab.:l=	67,1	β*l=		47,0	-14763	-6704	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,44	Ry= 0,34	Wmax/rel/lim=	28,72	0,01	3,35	mm		
Sez.N. 933	241	1,33		1	-14763	-6704	0	0	-5000	0	17	65	0	0	9	0	0,34	0,36	
LL 12*72	qn=-5			1	-14748	-8381	0	0	-5003	0	17	81	0	0	9	0	0,43	0,36	
Asta: 348	242	1,99		1	-14732	-10060	0	0	-5005	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36	
Instab.:l=	67,1	β*l=		47,0	-14732	-10060	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,60	Ry= 0,45	Wmax/rel/lim=	43,01	0,01	3,35	mm		
Sez.N. 933	242	1,99		1	-14732	-10060	0	0	-5005	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36	
LL 12*72	qn=-5			1	-14716	-11739	0	0	-5007	0	17	113	0	0	9	0	0,59	0,36	
Asta: 349	243	2,66		1	-14701	-13419	0	0	-5009	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36	
Instab.:l=	67,1	β*l=		47,0	-14701	-13419	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,77	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	57,29	0,00	3,35	mm		
Sez.N. 933	243	2,66		1	-14701	-13419	0	0	-5009	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36	
LL 12*72	qn=-5			1	-14685	-15100	0	0	-5012	0	17	146	0	0	9	0	0,76	0,36	
Asta: 350	53	3,32		1	-14669	-16782	0	0	-5014	0	17	162	0	0	9	0	0,85	0,36	
Instab.:l=	67,1	β*l=		67,1	-14669	-16782	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,94	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	71,58	0,01	3,35	mm		
Sez.N. 933	244	3,85		1	-15347	-16882	0	0	-175	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01	
LL 12*72	qn=-18			1	-15333	-16935	0	0	-183	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01	
Asta: 351	245	4,38		1	-15319	-16991	0	0	-190	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01	
Instab.:l=	59,6	β*l=		41,7	-15319	-16991	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,95	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	93,47	0,01	2,98	mm		
Sez.N. 933	245	4,38		1	-15319	-16991	0	0	-190	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01	
LL 12*72	qn=-18			1	-15305	-17048	0	0	-197	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01	
Asta: 352	246	4,92		1	-15291	-17108	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,01	
Instab.:l=	59,6	β*l=		41,7	-15291	-17108	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	106,04	0,02	2,98	mm		
Sez.N. 933	246	4,92		1	-15291	-17108	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,01	
LL 12*72	qn=-18			1	-15277	-17170	0	0	-211	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02	
Asta: 353	247	5,45		1	-15263	-17234	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02	
Instab.:l=	59,6	β*l=		41,7	-15263	-17234	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,96	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	118,38	0,03	2,98	mm		
Sez.N. 933	247	5,45		1	-15263	-17234	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02	
LL 12*72	qn=-18			1	-15248	-17300	0	0	-225	0	18	167	0	0	0	0	0,87	0,02	
Asta: 354	54	5,98		1	-15234	-17368	0	0	-232	0	18	168	0	0	0	0	0,88	0,02	
Instab.:l=	59,6	β*l=		41,7	-15234	-17368	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,97	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	130,40	0,04	2,98	mm		
Sez.N. 933	248	6,41		2	5437	18637	0	0	-805	0	6	180	0	0	1	0	0,80	0,05	
LL 12*72	qn=-511			2	5449	18379	0	0	-907	0	6	177	0	0	2	0	0,79	0,05	
Asta: 355	249	6,85		2	5460	18091	0	0	-1008	0	6	174	0	0	2	0	0,77	0,06	
Instab.:l=	60,3	β*l=		42,2	-14107	-14950	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,84	Ry= 0,62	Wmax/rel/lim=	140,98	0,09	3,01	mm		
Sez.N. 933	249	6,85		2	5460	18091	0	0	-1008	0	6	174	0	0	2	0	0,77	0,06	
LL 12*72	qn=-511			2	5472	17772	0	0	-1110	0	6	171	0	0	2	0	0,76	0,07	
Asta: 356	250	7,28		2	5483	17422	0	0	-1211	0	6	168	0	0	2	0	0,75	0,07	
Instab.:l=	60,3	β*l=		42,2	5460	18091	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,77	Ry= 0,55	Wmax/rel/lim=	151,32	0,11	3,01	mm		
Sez.N. 933	250	7,28		2	5483	17422	0	0	-1211	0	6	168	0	0	2	0	0,75	0,07	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σn	σMx	σMy (daN/cm ²)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
LL 12*72 Asta: 357 Instab.:l=	qn=-511 251 7,72 60,3 β*I=	-511 7,72 42,2		2 2 42,2	5495 5506 5483	17042 16631 17422	0 0 0	0 0 KcC= 1,00	-1313 -1414 KcM= 1,00	0 0 Rx= 0,75	6 6 Ry= 0,53	164 160 Wmax/rel/lim=	0 0 160,71	0 0 0,13	2 2 0,08	0 0 0,08	0,73 0,72 3,01	0,08 0,08 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 358 Instab.:l=	251 7,72 qn=-511 55 8,15 60,3 β*I=	7,72 -511 8,15 42,2		2 2 2 42,2	5506 5518 5529 5506	16631 16190 15718 16631	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-1414 -1516 -1617 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,72	6 6 6 Ry= 0,51	160 156 152 Wmax/rel/lim=	0 0 0 169,03	0 0 0 0,14	2 3 3 0,72	0 0 0 0,70	0,72 0,68 3,01	0,08 0,09 0,09 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 359 Instab.:l=	252 0,66 qn=-5 359 253 1,33 67,1 β*I=	0,66 -5 1,33 47,0		1 1 1 47,0	-14795 -14779 -14763 -14763	-3350 -5027 -6704 -6704	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-4996 -4998 -5000 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,44	17 17 17 Ry= 0,34	32 48 65 Wmax/rel/lim=	0 0 0 50,33	0 0 0 0,08	9 9 9 0,18	0 0 0 0,26	0,36 0,36 0,36 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 360 Instab.:l=	253 1,33 qn=-5 360 254 1,99 67,1 β*I=	1,33 -5 1,99 47,0		1 1 1 47,0	-14763 -14748 -14732 -14732	-6704 -8381 -10060 -10060	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-5000 -5003 -5005 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,60	17 17 17 Ry= 0,45	65 81 97 Wmax/rel/lim=	0 0 0 74,42	0 0 0 0,13	9 9 9 0,34	0 0 0 0,43	0,36 0,36 0,36 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 361 Instab.:l=	254 1,99 qn=-5 361 255 2,66 67,1 β*I=	1,99 -5 2,66 47,0		1 1 1 47,0	-14732 -14716 -14701 -14701	-10060 -11739 -13419 -13419	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-5005 -5007 -5009 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,77	17 17 17 Ry= 0,57	97 113 129 Wmax/rel/lim=	0 0 0 97,23	0 0 0 0,18	9 9 9 0,51	0 0 0 0,59	0,36 0,36 0,68 3,35	0,36 0,36 0,68 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 362 Instab.:l=	255 2,66 qn=-5 362 62 3,32 67,1 β*I=	2,66 -5 3,32 67,1		1 1 1 67,1	-14701 -14685 -14669 -14669	-13419 -15100 -16782 -16782	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-5009 -5012 -5014 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,94	17 17 17 Ry= 0,69	129 146 162 Wmax/rel/lim=	0 0 0 118,38	0 0 0 0,23	9 9 9 0,68	0 0 0 0,76	0,36 0,36 0,36 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 363 Instab.:l=	256 3,85 qn=-18 363 257 4,38 59,6 β*I=	3,85 -18 4,38 41,7		1 1 1 41,7	-15347 -15333 -15319 -15319	-16882 -16935 -16991 -16991	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-175 -183 -190 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,95	18 18 18 Ry= 0,70	163 163 164 Wmax/rel/lim=	0 0 0 144,65	0 0 0 0,22	0 0 0 0,85	0 0 0 0,85	0,01 0,01 0,01 2,98	0,01 0,01 0,01 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 364 Instab.:l=	257 4,38 qn=-18 364 258 4,92 59,6 β*I=	4,38 -18 4,92 41,7		1 1 1 41,7	-15319 -15305 -15291 -15291	-16991 -17048 -17108 -17108	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-190 -197 -204 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,96	18 18 18 Ry= 0,70	164 164 165 Wmax/rel/lim=	0 0 0 158,26	0 0 0 0,23	0 0 0 0,86	0 0 0 0,86	0,01 0,01 0,01 2,98	0,01 0,01 0,01 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 365 Instab.:l=	258 4,92 qn=-18 365 259 5,45 59,6 β*I=	4,92 -18 5,45 41,7		1 1 1 41,7	-15291 -15277 -15263 -15263	-17108 -17170 -17234 -17234	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-204 -211 -218 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,96	18 18 18 Ry= 0,71	165 166 166 Wmax/rel/lim=	0 0 0 169,99	0 0 0 0,24	0 0 0 0,86	0 0 0 0,87	0,01 0,02 0,02 2,98	0,01 0,02 0,02 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 366 Instab.:l=	259 5,45 qn=-18 366 63 5,98 59,6 β*I=	5,45 -18 5,98 41,7		1 1 6 41,7	-15263 -15248 -9621 -15234	-17234 -17300 -21436 -17368	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-218 -225 -1407 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,97	18 18 11 Ry= 0,71	166 167 207 Wmax/rel/lim=	0 0 0 179,79	0 0 2 0,25	0 0 0 0,87	0 0 0,88 0,08	0,02 0,02 0,08 2,98	0,02 0,02 0,08 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 367 Instab.:l=	260 6,41 qn=-511 367 261 6,85 60,3 β*I=	6,41 -511 6,85 42,2		6 6 6 42,2	-9522 -9482 -9430 -9522	-20537 -20079 -19620 -20537	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	1514 1525 1524 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,89	11 11 11 Ry= 0,64	198 194 189 Wmax/rel/lim=	0 0 0 174,36	0 0 0 0,24	3 3 3 0,84	0 0 0 0,82	0,09 0,09 0,09 3,01	0,09 0,09 0,09 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 368 Instab.:l=	261 6,85 qn=-511 368 262 7,28 60,3 β*I=	6,85 -511 7,28 42,2		6 6 6 42,2	-9430 -9367 -9293 -9430	-19620 -19162 -18709 -19620	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	1524 1512 1490 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,85	11 11 11 Ry= 0,61	189 185 180 Wmax/rel/lim=	0 0 0 178,49	0 0 0 0,23	3 3 3 0,80	0 0 0 0,78	0,09 0,09 0,09 3,01	0,09 0,09 0,09 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 369 Instab.:l=	262 7,28 qn=-511 369 263 7,72 60,3 β*I=	7,28 -511 7,72 42,2		6 6 6 42,2	-9293 -9208 -9111 -9293	-18709 -18266 -17833 -18709	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	1490 1456 1411 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,81	11 11 11 Ry= 0,59	180 176 172 Wmax/rel/lim=	0 0 0 180,86	0 0 2 0,21	3 3 2 0,76	0 0 0 0,75	0,09 0,09 0,08 3,01	0,09 0,09 0,08 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 370 Instab.:l=	263 7,72 qn=-511 370 64 8,15 60,3 β*I=	7,72 -511 8,15 42,2		6 6 6 42,2	-9111 -9002 -8882 -9111	-17833 -17416 -17017 -17833	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	1411 1356 1289 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,78	11 10 10 Ry= 0,56	172 168 164 Wmax/rel/lim=	0 0 0 181,57	0 0 2 0,21	2 2 0 0,73	0 0 0,71 0,08	0,08 0,08 0,08 3,01	0,08 0,08 0,08 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 371 Instab.:l=	264 0,66 qn=-5 371 265 1,33 67,1 β*I=	0,66 -5 1,33 47,0		1 1 1 47,0	-14795 -14779 -14763 -14763	-3350 -5027 -6704 -6704	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-4996 -4998 -5000 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,44	17 17 17 Ry= 0,34	32 48 65 Wmax/rel/lim=	0 0 0 28,72	0 0 0 0,01	9 9 9 0,18	0 0 0 0,26	0,36 0,36 0,36 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 372 Instab.:l=	265 1,33 qn=-5 372 266 1,99 67,1 β*I=	1,33 -5 1,99 47,0		1 1 1 47,0	-14763 -14748 -14732 -14732	-6704 -8381 -10060 -10060	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-5000 -5003 -5005 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,60	17 17 17 Ry= 0,45	65 81 97 Wmax/rel/lim=	0 0 0 43,01	0 0 0 0,01	9 9 9 0,34	0 0 0 0,51	0,36 0,36 0,36 3,35	0,36 0,36 0,36 mm
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 373 Instab.:l=	266 1,99 qn=-5 373 267 2,66 67,1 β*I=	1,99 -5 2,66 47,0		1 1 1 47,0	-14732 -14716 -14701 -14701	-10060 -11739 -13419 -13419	0 0 0 0	0 0 0 KcC= 1,00	-5005 -5007 -5009 KcM= 1,00	0 0 0 Rx= 0,77	17 17 17 Ry= 0,57	97 113 129 Wmax/rel/lim=	0 0 0 158,26	0 0 0 0,23	9 9 9 0,86	0 0 0 0,86	0,36 0,36 0,68 2,98	0,36 0,36 0,68 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (daN/cm ²)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14701	-13419	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,77	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	57,29	0,00	3,35	mm		
Sez.N. 933	267	2,66	1		-14701	-13419	0	0	-5009	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36
LL 12*72	qn=	-5	1		-14685	-15100	0	0	-5012	0	17	146	0	0	9	0	0,76	0,36
Asta: 374	121	3,32	1		-14669	-16782	0	0	-5014	0	17	162	0	0	9	0	0,85	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	67,1		-14669	-16782	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,94	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	71,59	0,01	3,35	mm		
Sez.N. 933	268	3,85	1		-15347	-16882	0	0	-175	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
LL 12*72	qn=	-18	1		-15333	-16935	0	0	-183	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Asta: 375	269	4,38	1		-15319	-16991	0	0	-190	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15319	-16991	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,95	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	93,47	0,01	2,98	mm		
Sez.N. 933	269	4,38	1		-15319	-16991	0	0	-190	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
LL 12*72	qn=	-18	1		-15305	-17048	0	0	-197	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Asta: 376	270	4,92	1		-15291	-17108	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15291	-17108	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	106,04	0,02	2,98	mm		
Sez.N. 933	270	4,92	1		-15291	-17108	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,01
LL 12*72	qn=	-18	1		-15277	-17170	0	0	-211	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02
Asta: 377	271	5,45	1		-15263	-17234	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15263	-17234	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	118,38	0,03	2,98	mm		
Sez.N. 933	271	5,45	1		-15263	-17234	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02
LL 12*72	qn=	-18	1		-15248	-17300	0	0	-225	0	18	167	0	0	0	0	0,87	0,02
Asta: 378	122	5,98	1		-15234	-17368	0	0	-232	0	18	168	0	0	0	0	0,88	0,02
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15234	-17368	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,97	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	130,40	0,04	2,98	mm		
Sez.N. 933	272	6,41	2		5437	18637	0	0	-805	0	6	180	0	0	1	0	0,80	0,05
LL 12*72	qn=	-511	2		5449	18379	0	0	-907	0	6	177	0	0	2	0	0,79	0,05
Asta: 379	273	6,85	2		5460	18091	0	0	-1008	0	6	174	0	0	2	0	0,77	0,06
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		-14107	-14950	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,84	Ry= 0,62	Wmax/rel/lim=	140,98	0,09	3,01	mm		
Sez.N. 933	273	6,85	2		5460	18091	0	0	-1008	0	6	174	0	0	2	0	0,77	0,06
LL 12*72	qn=	-511	2		5472	17772	0	0	-1110	0	6	171	0	0	2	0	0,76	0,07
Asta: 380	274	7,28	2		5483	17422	0	0	-1211	0	6	168	0	0	2	0	0,75	0,07
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		5460	18091	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,77	Ry= 0,55	Wmax/rel/lim=	151,32	0,11	3,01	mm		
Sez.N. 933	274	7,28	2		5483	17422	0	0	-1211	0	6	168	0	0	2	0	0,75	0,07
LL 12*72	qn=	-511	2		5495	17042	0	0	-1313	0	6	164	0	0	2	0	0,73	0,08
Asta: 381	275	7,72	2		5506	16631	0	0	-1414	0	6	160	0	0	2	0	0,72	0,08
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		5483	17422	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,75	Ry= 0,53	Wmax/rel/lim=	160,71	0,13	3,01	mm		
Sez.N. 933	275	7,72	2		5506	16631	0	0	-1414	0	6	160	0	0	2	0	0,72	0,08
LL 12*72	qn=	-511	2		5518	16190	0	0	-1516	0	6	156	0	0	3	0	0,70	0,09
Asta: 382	123	8,15	2		5529	15718	0	0	-1617	0	6	152	0	0	3	0	0,68	0,09
Instab.:l=	60,3	$\beta^*l=$	42,2		5506	16631	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,72	Ry= 0,51	Wmax/rel/lim=	169,03	0,14	3,01	mm		
Sez.N. 933	276	0,66	1		-14795	-3350	0	0	-4996	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36
LL 12*72	qn=	-5	1		-14779	-5027	0	0	-4998	0	17	48	0	0	9	0	0,26	0,36
Asta: 383	277	1,33	1		-14763	-6704	0	0	-5000	0	17	65	0	0	9	0	0,34	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14763	-6704	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,44	Ry= 0,34	Wmax/rel/lim=	50,33	0,08	3,35	mm		
Sez.N. 933	277	1,33	1		-14763	-6704	0	0	-5000	0	17	65	0	0	9	0	0,34	0,36
LL 12*72	qn=	-5	1		-14748	-8381	0	0	-5003	0	17	81	0	0	9	0	0,43	0,36
Asta: 384	278	1,99	1		-14732	-10060	0	0	-5005	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14732	-10060	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,60	Ry= 0,45	Wmax/rel/lim=	74,41	0,13	3,35	mm		
Sez.N. 933	278	1,99	1		-14732	-10060	0	0	-5005	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
LL 12*72	qn=	-5	1		-14716	-11739	0	0	-5007	0	17	113	0	0	9	0	0,59	0,36
Asta: 385	279	2,66	1		-14701	-13419	0	0	-5009	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	47,0		-14701	-13419	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,77	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	97,23	0,18	3,35	mm		
Sez.N. 933	279	2,66	1		-14701	-13419	0	0	-5009	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36
LL 12*72	qn=	-5	1		-14685	-15100	0	0	-5012	0	17	146	0	0	9	0	0,76	0,36
Asta: 386	145	3,32	1		-14669	-16782	0	0	-5014	0	17	162	0	0	9	0	0,85	0,36
Instab.:l=	67,1	$\beta^*l=$	67,1		-14669	-16782	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,94	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	118,38	0,23	3,35	mm		
Sez.N. 933	280	3,85	1		-15347	-16882	0	0	-175	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
LL 12*72	qn=	-18	1		-15333	-16935	0	0	-183	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Asta: 387	281	4,38	1		-15319	-16991	0	0	-190	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15319	-16991	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,95	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	144,65	0,22	2,98	mm		
Sez.N. 933	281	4,38	1		-15319	-16991	0	0	-190	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
LL 12*72	qn=	-18	1		-15305	-17048	0	0	-197	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Asta: 388	282	4,92	1		-15291	-17108	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15291	-17108	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	158,25	0,23	2,98	mm		
Sez.N. 933	282	4,92	1		-15291	-17108	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,01
LL 12*72	qn=	-18	1		-15277	-17170	0	0	-211	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02
Asta: 389	283	5,45	1		-15263	-17234	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02
Instab.:l=	59,6	$\beta^*l=$	41,7		-15263	-17234	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	169,98	0,24	2,98	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA		Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	σn	σMx	σMy (daN/cm ²)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N.	933	283	5,45		1	-15263	-17234	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02
LL 12*72		qn=	-18		1	-15248	-17300	0	0	-225	0	18	167	0	0	0	0	0,87	0,02
Asta:	390	149	5,98		6	-9621	-21436	0	0	-1407	0	11	207	0	0	2	0	0,88	0,08
Instab.:	l=	59,6	β*l=		41,7	-15234	-17368	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,97	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=		179,78	0,25	2,98	mm	
Sez.N.	933	284	6,41		6	-9522	-20537	0	0	1514	0	11	198	0	0	3	0	0,84	0,09
LL 12*72		qn=	-511		6	-9482	-20079	0	0	1525	0	11	194	0	0	3	0	0,82	0,09
Asta:	391	285	6,85		6	-9430	-19620	0	0	1524	0	11	189	0	0	3	0	0,80	0,09
Instab.:	l=	60,3	β*l=		42,2	-9522	-20537	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,89	Ry= 0,64	Wmax/rel/lim=		174,35	0,24	3,01	mm	
Sez.N.	933	285	6,85		6	-9430	-19620	0	0	1524	0	11	189	0	0	3	0	0,80	0,09
LL 12*72		qn=	-511		6	-9367	-19162	0	0	1512	0	11	185	0	0	3	0	0,78	0,09
Asta:	392	286	7,28		6	-9293	-18709	0	0	1490	0	11	180	0	0	3	0	0,76	0,09
Instab.:	l=	60,3	β*l=		42,2	-9430	-19620	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,85	Ry= 0,61	Wmax/rel/lim=		178,48	0,23	3,01	mm	
Sez.N.	933	286	7,28		6	-9293	-18709	0	0	1490	0	11	180	0	0	3	0	0,76	0,09
LL 12*72		qn=	-511		6	-9208	-18265	0	0	1456	0	11	176	0	0	3	0	0,75	0,09
Asta:	393	287	7,72		6	-9111	-17833	0	0	1411	0	11	172	0	0	2	0	0,73	0,08
Instab.:	l=	60,3	β*l=		42,2	-9293	-18709	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,81	Ry= 0,59	Wmax/rel/lim=		180,86	0,21	3,01	mm	
Sez.N.	933	287	7,72		6	-9111	-17833	0	0	1411	0	11	172	0	0	2	0	0,73	0,08
LL 12*72		qn=	-511		6	-9002	-17416	0	0	1356	0	10	168	0	0	2	0	0,71	0,08
Asta:	394	150	8,15		6	-8882	-17017	0	0	1289	0	10	164	0	0	2	0	0,70	0,08
Instab.:	l=	60,3	β*l=		42,2	-9111	-17833	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,78	Ry= 0,56	Wmax/rel/lim=		181,57	0,21	3,01	mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAM. DEGLI ELEMENTI

IDENTIFICATIVO						DIREZIONE X				DIREZIONE Y				IDENTIFICATIVO						DIREZIONE X				DIREZIONE Y								
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'		Fattore 'q'		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'		Fattore 'q'		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'		Fattore 'q'	
							Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.								Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.								Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.
1	1	120	1	69	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	2	2	124	2	73	3,32	3,85	1,33	1,33	1,33	1,33	4	4	5	4	5	8,15	8,96	1,33	1,33	1,33	1,33
3	3	128	3	77	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33	6	6	7	6	7	9,74	9,95	1,33	1,33	1,33	1,33	8	8	8	8	9	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
5	5	6	5	6	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	10	16	136	16	85	3,32	3,85	1,33	1,33	1,33	1,33	12	14	13	14	13	8,15	8,96	1,33	1,33	1,33	1,33
7	7	8	7	8	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	14	12	11	12	11	9,74	9,95	1,33	1,33	1,33	1,33	16	10	9	10	9	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
9	17	132	17	81	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	18	19	148	19	141	3,32	3,85	1,33	1,33	1,33	1,33	20	21	22	21	22	8,15	8,96	1,33	1,33	1,33	1,33
11	15	140	15	132	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33	22	23	24	23	24	9,74	9,95	1,33	1,33	1,33	1,33	24	25	26	25	26	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
13	13	12	13	12	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	26	28	160	28	159	3,32	3,85	1,33	1,33	1,33	1,33	28	30	31	30	31	8,15	8,96	1,33	1,33	1,33	1,33
15	11	10	11	10	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	30	32	33	32	33	9,74	9,95	1,33	1,33	1,33	1,33	32	34	26	34	26	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
17	18	144	18	136	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	34	36	172	36	172	3,32	3,85	1,33	1,33	1,33	1,33	36	38	39	38	39	8,15	8,96	1,33	1,33	1,33	1,33
19	20	152	20	146	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33	38	40	41	40	41	9,74	9,95	1,33	1,33	1,33	1,33	40	42	43	42	43	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
21	22	23	22	23	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	42	45	184	45	184	3,32	3,85	1,33	1,33	1,33	1,33	42	44	47	48	47	8,15	8,96	1,33	1,33	1,33	1,33
23	24	25	24	25	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	46	49	50	49	50	9,74	9,95	1,33	1,33	1,33	1,33	44	47	48	47	48	8,15	8,96	1,33	1,33	1,33	1,33
25	27	156	27	155	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	48	51	43	51	43	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	50	37	88	37	54	5,98	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
27	29	164	29	164	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33	52	40	91	40	57	9,74	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	52	40	91	40	57	9,74	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
29	31	32	31	32	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	54	43	94	43	60	11,06	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	54	43	94	43	60	11,06	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
31	33	34	33	34	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	56	46	97	46	63	5,98	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	56	46	97	46	63	5,98	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
33	35	168	35	168	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	58	49	100	49	66	9,74	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	58	49	100	49	66	9,74	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
35	37	176	37	176	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33	60	52	192	86	192	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	60	52	192	86	192	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33
37	39	40	39	40	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	62	54	200	88	200	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33	62	54	200	88	200	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33
39	41	42	41	42	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	64	56	57	90	91	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	64	56	57	90	91	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
41	44	180	44	180	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	66	58	59	92	93	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	66	58	59	92	93	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33
43	46	188	46	188	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33	68	61	204	95	204	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	68	61	204	95	204	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33
45	48	49	48	49	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	70	63	212	97	212	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33	70	63	212	97	212	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33
47	50	51	50	51	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	72	65	66	99	100	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	72	65	66	99	100	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
49	36	87	36	53	3,32	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	74	67	68	101	102	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	74	67	68	101	102	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33
51	38	89	38	55	8,15	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	76	69	216	103	216	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	76	69	216	103	216	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33
53	42	93	42	59	10,73	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	78	71	224	105	224	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33	78	71	224	105	224	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33
55	45	96	45	62	3,32	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	80	73	74	107	108	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	80	73	74	107	108	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
57</																																

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAM. DEGLI ELEMENTI

IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X		DIREZIONE Y										
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.
109	28	45	28	45	3,32	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	110	29	46	29	46	5,98	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	110	29	46	29	46	5,98	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
111	30	47	30	47	8,15	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	112	32	49	32	49	9,74	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	112	32	49	32	49	9,74	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
113	34	51	34	51	10,73	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	114	53	70	87	104	3,32	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	114	53	70	87	104	3,32	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
115	54	71	88	105	5,98	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	116	55	72	89	106	8,15	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	116	55	72	89	106	8,15	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
117	57	74	91	108	9,74	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	118	59	76	93	110	10,73	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	118	59	76	93	110	10,73	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33
119	60	77	94	111	11,06	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	120	62	79	96	113	3,32	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	120	62	79	96	113	3,32	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
121	63	80	97	114	5,98	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	122	64	81	98	115	8,15	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	122	64	81	98	115	8,15	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
123	66	83	100	117	9,74	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	124	68	85	102	119	10,73	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	124	68	85	102	119	10,73	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33
125	27	16	27	16	0,00	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	126	16	29	16	29	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	126	16	29	16	29	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
127	29	14	29	14	5,98	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	128	14	32	14	32	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	128	14	32	14	32	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
129	32	10	32	10	9,74	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	130	10	26	10	26	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	130	10	26	10	26	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
131	17	28	17	28	0,00	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	132	28	15	28	15	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	132	28	15	28	15	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
133	15	30	15	30	5,98	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	134	30	12	30	12	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	134	30	12	30	12	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
135	12	34	12	34	9,74	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	136	34	9	34	9	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	136	34	9	34	9	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
137	2	18	2	18	3,32	0,00	1,33	1,33	1,33	1,33	138	1	19	1	19	0,00	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	138	1	19	1	19	0,00	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
139	19	3	19	3	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	140	3	21	3	21	5,98	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	140	3	21	3	21	5,98	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
141	21	6	21	6	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	142	6	25	6	25	9,74	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	142	6	25	6	25	9,74	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33
143	25	9	25	9	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	144	2	20	2	20	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	144	2	20	2	20	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
145	20	4	20	4	5,98	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	146	4	23	4	23	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	146	4	23	4	23	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
147	23	8	23	8	9,74	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	148	8	26	8	26	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	148	8	26	8	26	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
149	78	62	112	96	0,00	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	150	62	80	96	114	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	150	62	80	96	114	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
151	80	64	114	98	5,98	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	152	64	83	98	117	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	152	64	83	98	117	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
153	83	68	117	102	9,74	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	154	68	77	102	111	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	154	68	77	102	111	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
155	61	79	95	113	0,00	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	156	79	63	113	97	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	156	79	63	113	97	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
157	63	81	97	115	5,98	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	158	81	66	115	100	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	158	81	66	115	100	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
159	66	85	100	119	9,74	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	160	85	60	119	94	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	160	85	60	119	94	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
161	53	69	87	103	3,32	0,00	1,33	1,33	1,33	1,33	162	52	70	86	104	0,00	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	162	52	70	86	104	0,00	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
163	70	54	104	88	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	164	54	72	88	106	5,98	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	164	54	72	88	106	5,98	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
165	72	57	106	91	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	166	57	76	91	110	9,74	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	166	57	76	91	110	9,74	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33
167	76	60	110	94	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	168	53	71	87	105	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	168	53	71	87	105	3,32	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
169	71	55	105	89	5,98	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	170	55	74	89	108	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	170	55	74	89	108	8,15	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
171	74	59	108	93	9,74	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	172	59	77	93	111	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	172	59	77	93	111	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
173	86	240	52	240	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	174	87	244	53	244	3,32	3,85	1,33	1,33	1,33	1,33	174	87	244	53	244	3,32	3,85	1,33	1,33	1,33	1,33
175	88	248	54	248	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33	176	89	90	55	56	8,15	8,96	1,33	1,33	1,33	1,33	176	89	90	55	56	8,15	8,96	1,33	1,33	1,33	1,33
177	90	91	56	57	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	178	91	92	57	58	9,74	9,95	1,33	1,33	1,33	1,33	178	91	92	57	58	9,74	9,95	1,33	1,33	1,33	1,33
179	92	93	58	59	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	180	93	94	59	60	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	180	93	94	59	60	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
181	95	252	61	252	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	182	96	256	62	256	3,32	3,85	1,33	1,33	1,33	1,33	182	96	256	62	256	3,32	3,85	1,33	1,33	1,33	1,33
183	97	260	63	260	5,98	6,41	1,33	1,33	1,33	1,33	184	98	99	64	65	8,15	8,96	1,33	1,33	1,33	1,33	184	98	99	64	65	8,15	8,96	1,33	1,33	1,33	1,33
185	99	100	65	66	8,96	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	186	100	101	66	67	9,74	9,95	1,33	1,33	1,33	1,33	186	100	101	66	67	9,74	9,95	1,33	1,33	1,33	1,33
187	101	102	67	68	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	188	102	94	68	60	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	188	102	94	68	60	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33
189	87	104	53	121	3,32	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33	190	88	105	54	122	5,98	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33	190	88	105	54	122	5,98	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
191	89	106	55	123	8,15	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33	192	91	108	57	125	9,74	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33	192	91	108	57	125	9,74	9,74	1,33	1,33	1,33	1,33
193	93	110	59	127	10,73	10,73	1,33	1,33	1,33	1,																						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAM. DEGLI ELEMENTI

IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y		IDENTIFICATIVO							DIREZIONE X		DIREZIONE Y	
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fless.
281	174	175	174	175	4,92	5,45	1,33	1,33	1,33	1,33	282	175	37	175	37	5,45	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
283	176	177	176	177	6,41	6,85	1,33	1,33	1,33	1,33	284	177	178	177	178	6,85	7,28	1,33	1,33	1,33	1,33
285	178	179	178	179	7,28	7,72	1,33	1,33	1,33	1,33	286	179	38	179	38	7,72	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
287	180	181	180	181	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	1,33	288	181	182	181	182	1,33	1,99	1,33	1,33	1,33	1,33
289	182	183	182	183	1,99	2,66	1,33	1,33	1,33	1,33	290	183	45	183	45	2,66	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
291	184	185	184	185	3,85	4,38	1,33	1,33	1,33	1,33	292	185	186	185	186	4,38	4,92	1,33	1,33	1,33	1,33
293	186	187	186	187	4,92	5,45	1,33	1,33	1,33	1,33	294	187	46	187	46	5,45	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
295	188	189	188	189	6,41	6,85	1,33	1,33	1,33	1,33	296	189	190	189	190	6,85	7,28	1,33	1,33	1,33	1,33
297	190	191	190	191	7,28	7,72	1,33	1,33	1,33	1,33	298	191	47	191	47	7,72	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
299	192	193	192	193	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	1,33	300	193	194	193	194	1,33	1,99	1,33	1,33	1,33	1,33
301	194	195	194	195	1,99	2,66	1,33	1,33	1,33	1,33	302	195	53	195	87	2,66	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
303	196	197	196	197	3,85	4,38	1,33	1,33	1,33	1,33	304	197	198	197	198	4,38	4,92	1,33	1,33	1,33	1,33
305	198	199	198	199	4,92	5,45	1,33	1,33	1,33	1,33	306	199	54	199	88	5,45	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
307	200	201	200	201	6,41	6,85	1,33	1,33	1,33	1,33	308	201	202	201	202	6,85	7,28	1,33	1,33	1,33	1,33
309	202	203	202	203	7,28	7,72	1,33	1,33	1,33	1,33	310	203	55	203	89	7,72	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
311	204	205	204	205	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	1,33	312	205	206	205	206	1,33	1,99	1,33	1,33	1,33	1,33
313	206	207	206	207	1,99	2,66	1,33	1,33	1,33	1,33	314	207	62	207	96	2,66	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
315	208	209	208	209	3,85	4,38	1,33	1,33	1,33	1,33	316	209	210	209	210	4,38	4,92	1,33	1,33	1,33	1,33
317	210	211	210	211	4,92	5,45	1,33	1,33	1,33	1,33	318	211	63	211	97	5,45	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
319	212	213	212	213	6,41	6,85	1,33	1,33	1,33	1,33	320	213	214	213	214	6,85	7,28	1,33	1,33	1,33	1,33
321	214	215	214	215	7,28	7,72	1,33	1,33	1,33	1,33	322	215	64	215	98	7,72	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
323	216	217	216	217	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	1,33	324	217	218	217	218	1,33	1,99	1,33	1,33	1,33	1,33
325	218	219	218	219	1,99	2,66	1,33	1,33	1,33	1,33	326	219	70	219	104	2,66	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
327	220	221	220	221	3,85	4,38	1,33	1,33	1,33	1,33	328	221	222	221	222	4,38	4,92	1,33	1,33	1,33	1,33
329	222	223	222	223	4,92	5,45	1,33	1,33	1,33	1,33	330	223	71	223	105	5,45	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
331	224	225	224	225	6,41	6,85	1,33	1,33	1,33	1,33	332	225	226	225	226	6,85	7,28	1,33	1,33	1,33	1,33
333	226	227	226	227	7,28	7,72	1,33	1,33	1,33	1,33	334	227	72	227	106	7,72	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
335	228	229	228	229	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	1,33	336	229	230	229	230	1,33	1,99	1,33	1,33	1,33	1,33
337	230	231	230	231	1,99	2,66	1,33	1,33	1,33	1,33	338	231	79	231	113	2,66	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
339	232	233	232	233	3,85	4,38	1,33	1,33	1,33	1,33	340	233	234	233	234	4,38	4,92	1,33	1,33	1,33	1,33
341	234	235	234	235	4,92	5,45	1,33	1,33	1,33	1,33	342	235	80	235	114	5,45	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
343	236	237	236	237	6,41	6,85	1,33	1,33	1,33	1,33	344	237	238	237	238	6,85	7,28	1,33	1,33	1,33	1,33
345	238	239	238	239	7,28	7,72	1,33	1,33	1,33	1,33	346	239	81	239	115	7,72	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
347	240	241	240	241	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	1,33	348	241	242	241	242	1,33	1,99	1,33	1,33	1,33	1,33
349	242	243	242	243	1,99	2,66	1,33	1,33	1,33	1,33	350	243	87	243	53	2,66	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
351	244	245	244	245	3,85	4,38	1,33	1,33	1,33	1,33	352	245	246	245	246	4,38	4,92	1,33	1,33	1,33	1,33
353	246	247	246	247	4,92	5,45	1,33	1,33	1,33	1,33	354	247	88	247	54	5,45	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
355	248	249	248	249	6,41	6,85	1,33	1,33	1,33	1,33	356	249	250	249	250	6,85	7,28	1,33	1,33	1,33	1,33
357	250	251	250	251	7,28	7,72	1,33	1,33	1,33	1,33	358	251	89	251	55	7,72	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
359	252	253	252	253	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	1,33	360	253	254	253	254	1,33	1,99	1,33	1,33	1,33	1,33
361	254	255	254	255	1,99	2,66	1,33	1,33	1,33	1,33	362	255	96	255	62	2,66	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
363	256	257	256	257	3,85	4,38	1,33	1,33	1,33	1,33	364	257	258	257	258	4,38	4,92	1,33	1,33	1,33	1,33
365	258	259	258	259	4,92	5,45	1,33	1,33	1,33	1,33	366	259	97	259	63	5,45	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
367	260	261	260	261	6,41	6,85	1,33	1,33	1,33	1,33	368	261	262	261	262	6,85	7,28	1,33	1,33	1,33	1,33
369	262	263	262	263	7,28	7,72	1,33	1,33	1,33	1,33	370	263	98	263	64	7,72	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
371	264	265	264	265	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	1,33	372	265	266	265	266	1,33	1,99	1,33	1,33	1,33	1,33
373	266	267	266	267	1,99	2,66	1,33	1,33	1,33	1,33	374	267	104	267	121	2,66	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
375	268	269	268	269	3,85	4,38	1,33	1,33	1,33	1,33	376	269	270	269	270	4,38	4,92	1,33	1,33	1,33	1,33
377	270	271	270	271	4,92	5,45	1,33	1,33	1,33	1,33	378	271	105	271	122	5,45	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
379	272	273	272	273	6,41	6,85	1,33	1,33	1,33	1,33	380	273	274	273	274	6,85	7,28	1,33	1,33	1,33	1,33
381	274	275	274	275	7,28	7,72	1,33	1,33	1,33	1,33	382	275	106	275	123	7,72	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33
383	276	277	276	277	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33	1,33	384	277	278	277	278	1,33	1,99	1,33	1,33	1,33	1,33
385	278	279	278	279	1,99	2,66	1,33	1,33	1,33	1,33	386	279	113	279	145	2,66	3,32	1,33	1,33	1,33	1,33
387	280	281	280	281	3,85	4,38	1,33	1,33	1,33	1,33	388	281	282	281	282	4,38	4,92	1,33	1,33	1,33	1,33
389	282	283	282	283	4,92	5,45	1,33	1,33	1,33	1,33	390	283	114	283	149	5,45	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33
391	284	285	284	285	6,41	6,85	1,33	1,33	1,33	1,33	392	285	286	285	286	6,85	7,28	1,33	1,33	1,33	1,33
393	286	287	286	287	7,28	7,72	1,33	1,33	1,33	1,33	394	287	115	287	150	7,72	8,15	1,33	1,33	1,33	1,33

1.2 VERIFICA GIUNTI

1.2.1 – Verifica tirafondi

Asta: 12
 filo: 14

Azioni sollecitanti:

V =	4518,00	daN
N =	10920,00	daN

Parametri di progetto:

$\Phi =$	16	mm
L =	280	mm
$\gamma_C =$	1,50	
$\eta =$	1,00	
$\gamma_{M0} =$	1,05	
n tiraf.	4	
$f_{yk} =$	235	
CLS =	25/30	

Verifica Sfilamento e Taglio dei tirafondi:

(D.M. 17 gennaio 2018 § 4.1.2.1.1.4)

Resistenza tangenziale caratteristica di aderenza:

$f_{bk} = 2,25 \cdot v \cdot f_{ctk} = 4,03$ N/mm²

Resistenza tangenziale di aderenza di calcolo:

$f_{bd} = f_{bk} / \gamma_C = 2,69$ N/mm²

se $\Phi \leq 32 \rightarrow \eta = 1$

$f_{ctm} = 0,30 f_{ck}^{2/3} = 2,56$

$f_{ctk} = 0,7 \cdot f_{ctm} = 1,79$ N/mm²

$f_{ck} = 0,83 R_{ck} = 24,9$ N/mm²

Verifica resistenza tangenziale di aderenza:

$N_{bd} = n \cdot f_{bd} \cdot \pi \cdot D \cdot L = 151.250,53$ N

$N_{bd} > N$
 Verificato

Valore di calcolo dell'azione
 tagliante:
 (§ 4.2.4.1.2)

$$V_{ED} = 4518,00 \quad \text{daN}$$

Resistenza di calcolo a
 taglio:

$$V_{c,Rd} = A_v * f_{yk} / \sqrt{3} * \gamma_{M0} = 6.615,88 \quad \text{daN}$$

Area resistente al taglio:
 (per sezioni tubolari)

$$A_v = 2 * A / \pi = 512 \quad \text{mmq}$$

$$V_{ED} / V_{c,Rd} \leq 1 \quad \mathbf{0,683} \quad \text{verificato}$$

1.2.2 – Verifica dell'unione Fe1 (collegamento dell'arco alla fondazione)

asta 12
 filo 14

Azioni sollecitanti

$$N = 10920 \quad \text{daNm}$$

$$V = 4518 \quad \text{daN}$$

Parametri di progetto

		b(mm)	h(mm)	s(mm)
fondello verticale		125	200	8
fondello orizzontale		125	550	8
A fond vert	25.000,00	mm ²		
A fond orizz	68.750,00	mm ²		
sez fond vert	1.000,00	mm ²		
sez fond orizz	1.000,00	mm ²		
$\gamma_{M0} =$	1,05			
$f_{yk} =$	235			
$F_{v,90} =$	1,807	N/mm ²	su fond verticale	
$F_{v,0} =$	1,588	N/mm ²	su fond orizzontale	

Area resistente a taglio

fondello vert

$$A_v = Ab / (b+h) = 7,52 \quad \text{mm}^2$$

fondello orizz

$$A_v = Ab / (b+h) = 7,52 \quad \text{mm}^2$$

Resistenza di calcolo a taglio:

$$V_{c,Rd} = A_v \cdot f_{yk} / \sqrt{3} \cdot \gamma_{M0}$$

fondello vert	971,55
fondello orizz	971,55

Valore di calcolo dell'azione tagliante:

fondello vert	$F_{v,90} \cdot b/2$	
$V_{Ed} =$	112,95	N

fondello orizz	$F_{v,0} \cdot b/2$	
$V_{Ed} =$	99,27	N

Verifica

$$V_{ED} / V_{c,Rd} \leq 1$$

fondello vert	0,116	<	1	verificato
fondello orizz	0,102	<	1	verificato

Verifica al taglio dei bulloni

bulloni $\phi =$	16	mm
$\gamma_{M0} =$	1,05	
n° bulloni	3	per ogni piastra Fe2
$f_{yk} =$	640	

Valore di calcolo dell'azione tagliante:
 (§ 4.2.4.1.2)

$$V_{ED} = 4.518,00 \text{ daN} = 45180 \text{ N}$$

Resistenza di calcolo a taglio:

$$V_{c,Rd} = A_v \cdot f_{yk} / \sqrt{3} \cdot \gamma_{M0} = 405.398,86 \text{ N}$$

Area resistente al taglio:

(per sezioni tubolari)

$$A_v = 2 \cdot A / \pi = 384 \text{ mm}^2$$

$$V_{ED} / V_{c,Rd} \leq 1 \quad 0,011 \text{ verificato}$$

1.2.3 – Verifica dell'unione Fe2 (collegamento tra i conci di arco)

asta	15
filo	30

Azioni sollecitanti

M=	12317 daNm
V=	1424 daN

Parametri di progetto

bulloni 16 mm
 $\varphi =$
 $\gamma_{M0} = 1,05$
 n° 24 per ogni piastra Fe2
 bulloni
 $f_{yk} = 235$
 braccio 0,2 m

Valore di calcolo dell'azione tagliante:
 (§ 4.2.4.1.2)

$V_{ED} = 63.009,00$ Kg

Resistenza di calcolo a taglio:

$V_{c,Rd}$
 $= A_v * f_{yk} / \sqrt{3} * \gamma_{M0} = 396.953,05$ N

Area resistente al taglio:

(per sezioni tubolari)

$A_v = 2 * A / \pi = 128$ mm²

$V_{ED} / V_{c,Rd} \leq 1$ 0,158732 verificato

1.2.4 – Verifica dell'unione Fe3 (collegamento trave di banchina – arco – controventi)

aste 28
 filo 49

Azioni sollecitanti

$\alpha =$ ° inclinazione del tirante rispetto alla verticale = 0,497167 radianti
 $N = 1243$ daN
 $V = 0$ daN
 $M = 0$ daN

Parametri di progetto

bullone 20 mm bullone di ancoraggio classe 8.8
 $M =$
 $\gamma_{M0} = 1,05$

n°
bulloni 4 per ogni piastra Fe3
 $f_{yk} = 640$
 $N_p = 637,9955$

Valore di calcolo dell'azione di trazione:
(§ 4.2.4.1.2)

$V_{ED} = 638,00$ Kg= 6.258,74 N

Resistenza di calcolo a trazione:

$V_{c,Rd} = A_v \cdot f_{yk} / \gamma_{M0} = 441.997,37$ N

Area resistente a trazione:

(per sezioni
tubolari)

$A_v = A = 314$ mm²

$V_{ED} / V_{c,Rd} \leq 1$ 0,01416 verificato

1.2.5 – Verifica dell'unione Fe4 (collegamento trave di banchina – arco)

aste 212
filo 121

Azioni sollecitanti

N= 29 daN
V= 47 daN
M= 0 daN

Parametri di
progetto

bullone
M= 16 mm bullone classe 8.8
 $\gamma_{M0} = 1,05$
n°
bulloni 2 per ogni piastra Fe4
 $f_{yk} = 640$
 $N_p = 640$

Valore di calcolo dell'azione di trazione:
(§ 4.2.4.1.2)

$V_{ED} = 640,00$ Kg= 6.278,40 N

Resistenza di calcolo a trazione:

$$V_{c,Rd} = A_v \cdot f_{yk} / \gamma_{M0} = 141.439,16 \quad N$$

Area resistente a trazione:

(per sezioni
 tubolari)

$$A_v = A = 200,96 \quad \text{mm}^2$$

$$V_{ED} / V_{c,Rd} \leq 1 \quad 0,044389 \quad \text{verificato}$$

1.2.6– Verifica dell'unione Fe5 ,Fe6, (collegamento arco - controventi)

aste 2
 filo 7

Azioni sollecitanti

° inclinazione del tirante rispetto alla
 verticale= 0,497167 radianti

□□= 57

N= 11305 daN legno
 V= 417 daN legno
 M= 10266 daN legno
 N= 684 daN controvento

Parametri di
 progetto

bullone 16
 M= mm bullone di ancoraggio classe 8.8

$\gamma_{M0} = 1,05$
 n°
 bulloni 4 per ogni piastra Fe8

$f_{yk} = 640$
 $N_p = 637,9955$
 n°
 bulloni 1 per ogni controvento

Valore di calcolo dell'azione tagliante

(legno):

(§ 4.2.4.1.2)

$$V_{ED} = 417,00 \quad K_g = 4.090,77 \quad N$$

Resistenza di calcolo a

taglio:

$$V_{c,Rd} = A_v \cdot f_{yk} / \sqrt{3} \cdot \gamma_{M0} = 179.612,95 \quad N$$

Area resistente al taglio:

(per sezioni
 tubolari)

$$A_v = 2 \cdot A / \pi = 128 \quad \text{mm}^2$$

$$V_{ED} / V_{c,Rd} \leq 1 \quad 0,022775 \text{ verificato}$$

Valore di calcolo dell'azione tagliante (controventi):
(§ 4.2.4.1.2)

$$V_{ED} = 684,00 \quad Kg = 6.710,04 \quad N$$

Resistenza di calcolo a
taglio:

$$V_{c,Rd} = A_v * f_{yk} / \sqrt{3} * \gamma_{M0} = 45.044,32 \quad N$$

Area resistente al taglio:
(per sezioni
tubolari)

$$A_v = 2 * A / \pi = 128 \quad mm^2$$

$$V_{ED} / V_{c,Rd} \leq 1 \quad 0,148965 \text{ verificato}$$

1.2.7– Verifica del bullone di controvento

asta

tirante 28

filo 116

Azioni sollecitanti

N= 1243 daN

V= 0 daN

M= 0 daN

Parametri di
progetto

tirante φ 16 mm

bullone
M= 20 mm classe 8.8

$\gamma_{M0} = 1,05$

n° 1

bulloni
f_{yk}= 640

Valore di calcolo dell'azione tagliante:
(§ 4.2.4.1.2)

$$V_{ED} = 1.243,00 \quad Kg = 12.193,83 \quad N$$

Resistenza di calcolo a
taglio:

$$V_{c,Rd} = \frac{A_v \cdot f_{yk}}{\sqrt{3} \cdot \gamma_{M0}} = 70.381,75 \quad \text{N}$$

Area resistente al taglio:
(per sezioni
tubolari)

$$A_v = \frac{2 \cdot A}{\pi} = 200 \quad \text{mm}^2$$

$$V_{ED} / V_{c,Rd} \leq 1 \quad 0,1733 \text{ verificato}$$