



**COMUNE DI SOLIERA**  
**PROVINCIA DI MODENA**

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

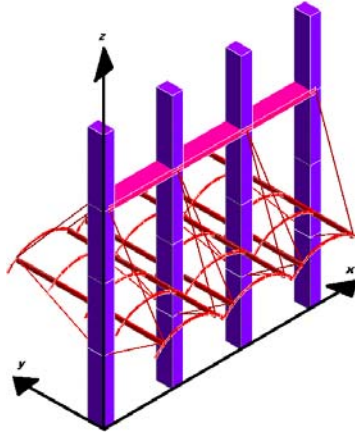
In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

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

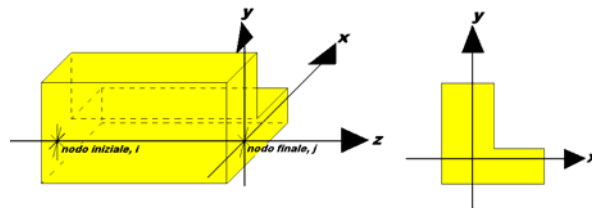
### 1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

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:



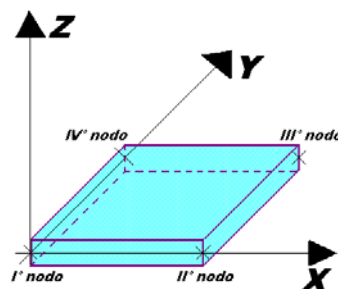
### 2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

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.

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

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

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

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

<b>ecu</b>	: Deformazione ultima del calcestruzzo
<b>eyu</b>	: Deformazione ultima dell'acciaio
<b>Ac/At</b>	: Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
<b>Mt/Mtu</b>	: 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
<b>Wra</b>	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
<b>Wfr</b>	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
<b>Wpe</b>	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
$\sigma$ <b>Rara</b>	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare
$\sigma$ <b>Perm</b>	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti
$\sigma_f$ <b>Rara</b>	: Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
<b>SpRar</b>	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
<b>SpPer</b>	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
<b>Coef.Visc.:</b>	: Coefficiente di viscosità

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

<b>Nodo3d</b>	: Numero del nodo spaziale
<b>Coord.X</b>	: Coordinata X del punto nel sistema di riferimento globale
<b>Coord.Y</b>	: Coordinata Y del punto nel sistema di riferimento globale
<b>Coord.Z</b>	: Coordinata Z del punto nel sistema di riferimento globale
<b>Filo</b>	: Numero del filo per individuare le travate in c.a.
<b>Piano Sism.</b>	: Numero del piano rigido di appartenenza del nodo
<b>Peso</b>	: 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.

<b>Asta3d</b>	: Numero dell'asta spaziale
<b>Filo in.</b>	: Numero del filo del nodo iniziale
<b>Filo fin.</b>	: Numero del filo del nodo finale
<b>Q. iniz.</b>	: Quota del nodo iniziale
<b>Q. fin.</b>	: Quota del nodo finale
<b>Nod3d iniz.</b>	: Numero del nodo iniziale
<b>Nod3d fin.</b>	: Numero del nodo finale
<b>Cr. Pr.</b>	: Numero del criterio di progetto per la verifica
<b>Sez. N.ro</b>	: Numero in archivio della sezione
<b>Base x Alt</b>	: Per le sezioni rettangolari base ed altezza; per le altre tipologie ingombro massimo della sezione
<b>Magr.</b>	: Dimensione del magrone per sezioni di fondazione
<b>Rot.</b>	: Angolo di rotazione della sezione
<b>dx</b>	: Scostamento in direzione X globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
<b>dy</b>	: Scostamento in direzione Y globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
<b>dz</b>	: Scostamento in direzione Z globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale
<b>dx</b>	: Scostamento in direzione X globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale
<b>dy</b>	: Scostamento in direzione Y globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale
<b>dz</b>	: 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 <sup>2</sup>	G daN/cm <sup>2</sup>	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica verifica	Gamma dN/cm <sup>2</sup>	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	Classificazione del Legno	RESISTENZE					RESIST. Taglio			MODULI ELAST. NORMALI				MOD ELAST. TAGENZIALI			DENSITA'		Cl. di	Coef Kdef	Rapp. Lung/	
		Fl. fmk	Trazione ft0k	Compressione fc0k	fc90k	fkN/mmq	Aste XLAM fvk	Roto fvk	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
<b>PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.</b>			
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
<b>PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.</b>			
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
<b>PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.C.</b>			
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
<b>PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPPLICITO - D I R. 1</b>			
Fattore di comportam 'q'	1,33		
<b>PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPPLICITO - D I R. 2</b>			
Fattore di comportam 'q'	1,33		
<b>COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI</b>			
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	Trave telaio	
23	24	25	9,95	10,73	24	25	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
25	27	28	0,00	3,32	27	28	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
27	29	30	5,98	8,15	29	30	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
29	31	32	8,96	9,74	31	32	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
31	33	34	9,95	10,73	33	34	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
33	35	36	0,00	3,32	35	36	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
35	37	38	5,98	8,15	37	38	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
37	39	40	8,96	9,74	39	40	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
39	41	42	9,95	10,73	41	42	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
41	44	45	0,00	3,32	44	45	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
43	46	47	5,98	8,15	46	47	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
45	48	49	8,96	9,74	48	49	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
47	50	51	9,95	10,73	50	51	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
49	36	53	3,32	3,32	36	87	1	935	LL 28*16	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	Trave telaio	
51	38	55	8,15	8,15	38	89	1	936	Lam 12x16	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	Trave telaio	
53	42	59	10,73	10,73	42	93	1	936	Lam 12x16	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	Trave telaio	
55	45	62	3,32	3,32	45	96	1	935	LL 28*16	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	Trave telaio	
57	47	64	8,15	8,15	47	98	1	936	Lam 12x16	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	Trave telaio	
59	51	68	10,73	10,73	51	102	1	936	Lam 12x16	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	Trave telaio	
61	87	88	3,32	5,98	53	54	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
63	89	90	8,15	8,96	55	56	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
65	91	92	9,74	9,95	57	58	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
67	93	94	10,73	11,06	59	60	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
69	96	97	3,32	5,98	62	63	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
71	98	99	8,15	8,96	64	65	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
73	100	101	9,74	9,95	66	67	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
75	102	94	10,73	11,06	68	60	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
77	104	105	3,32	5,98	70	71	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
79	106	107	8,15	8,96	72	73	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
81	108	109	9,74	9,95	74	75	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
83	110	111	10,73	11,06	76	77	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
85	113	114	3,32	5,98	79	80	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
87	115	116	8,15	8,96	81	82	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
89	117	118	9,74	9,95	83	84	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
91	119	111	10,73	11,06	85	77	1	933	LL 12*72	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	Trave telaio	
93	3	20	5,98	5,98	3	20	1	936	Lam 12x16	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	Trave telaio	
95	6	23	9,74	9,74	6	23	1	936	Lam 12x16	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	Trave telaio	
97	9	26	11,06	11,06	9	26	1	936	Lam 12x16	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	Trave telaio	
99	15	29	5,98	5,98	15	29	1	936	Lam 12x16	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	Trave telaio	
101	12	32	9,74	9,74	12	32	1	936	Lam 12x16	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	Trave telaio	
103	19	36	3,32	3,32	19	36	1	935	LL 28*16	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio	
104	20	37	5,98	5,98	20	37	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio	
105	21	38	8,15	8,15	21	38	1	936	Lam 12x16	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio	
106	23	40	9,74	9,74	23	40													

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)		
108	26	43	11,06	11,06	26	43	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
110	29	46	5,98	5,98	29	46	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
112	32	49	9,74	9,74	32	49	1	936	Lam 12x16	0	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	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	0	Trave telaio
115	88	105	5,98	5,98	54	71	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
117	91	108	9,74	9,74	57	74	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
119	94	111	11,06	11,06	60	77	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
121	97	114	5,98	5,98	63	80	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
123	100	117	9,74	9,74	66	83	1	936	Lam 12x16	0	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	0	Trave telaio
187	67	68	9,																

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)		
194	60	129	11,06	11,06	94	111	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
196	63	149	5,98	5,98	97	114	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
198	66	152	9,74	9,74	100	117	1	936	Lam 12x16	0	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	0	Trave telaio
216	122	88	5,98	5,98	105	54	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
218	125	91	9,74	9,74	108	57	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
220	129	94	11,06	11,06	111	60	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
222	149	97	5,98	5,98	114	63	1	936	Lam 12x16	0	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	0	Trave telaio
224	152	100	9,74	9,74	117	66	1	936	Lam 12x16	0	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	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	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	0
17	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	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	0
27	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	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	0
44	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	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	0
61	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	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	0
78	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	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	0
95	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	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	0
112	I	-1	-1	-1	-1	-1	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

VINCOLI INTERNI ASTE																
IDENT.	VINCULO NODO INIZIALE							VINCULO 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
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	
	RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI				RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI					
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
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			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		
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			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		
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	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
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	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
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				
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	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

<b>Tratto</b>	: 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
<b>Filo in.</b>	: Filo iniziale
<b>Filo fin.</b>	: Filo finale

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

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

<b>Filo Iniz./Fin.</b>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
<b>Cotg <math>\Theta</math></b>	: Cotangente Angolo del puntone compresso
<b>Quota</b>	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
<b>SgmT</b>	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm <sup>2</sup> calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
<b>AmpC</b>	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
<b>N/Nc</b>	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
<b>Tratto</b>	: 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
<b>Sez B/H</b>	: 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
<b>Concio</b>	: Numero del concio
<b>Co Nr</b>	: 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
<b>GamRd</b>	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
<b>M Exd</b>	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
<b>M Eyd</b>	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
<b>N Ed</b>	: Sforzo normale ultimo di calcolo
<b>x / d</b>	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
<b>ef% e<sub>c</sub>% (*100)</b>	: 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%)
<b>Area</b>	: 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
<b>Co Nr</b>	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
<b>V Exd</b>	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X

<b>V Eyd</b>	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
<b>T Ed</b>	: Momento torcente ultimo di calcolo
<b>V Rxd</b>	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
<b>V Ryd</b>	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
<b>T Rd</b>	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
<b>T Rld</b>	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
<b>Coe Cls</b>	: 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
<b>Coe Staf</b>	: 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
<b>Alon</b>	: 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)
<b>Staffe</b>	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
<b>Moltip Ultimo</b>	: Solo per le stampe di rivedere: 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.

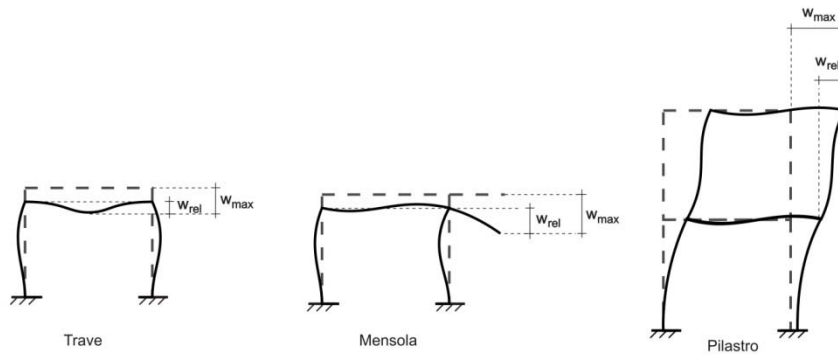
Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio e di verifica aste in legno.

<b>Fili N.ro</b>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
<b>Quota</b>	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
<b>Tratto</b>	: 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
<b>Cmb N.r</b>	: Numero della combinazione e di seguito le caratteristiche per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo)
<b>N Sd</b>	: Sforzo normale di calcolo
<b>MxSd</b>	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
<b>MySd</b>	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
<b>VxSd</b>	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
<b>VySd</b>	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
<b>T Sd</b>	: Torsione di calcolo
<b>N Rd</b>	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
<b>MxV.Rd</b>	: 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
<b>MyV.Rd</b>	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
<b>VxplRd</b>	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
<b>VyplRd</b>	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse Y locale
<b>T Rd</b>	: Torsione resistente
<b>fy rid</b>	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
<b>Rap %</b>	: 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.
<b>Sez.N</b>	: Numero di archivio della sezione
<b>Ac</b>	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
<b>Qn</b>	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
<b>Asta</b>	: Numerazione dell'asta

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

<b>l</b>	: Lunghezza della trave
<b><math>\beta^*l</math></b>	: Lunghezza libera di inflessione
<b>clas.</b>	: Classe di verifica della trave
<b><math>\varepsilon</math></b>	: $(235/f_y)^{1/2}$ 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.
<b>Lmd</b>	: Snellezza lambda
<b>R%pf</b>	: 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
<b>R%ft</b>	: Rapporto di verifica per l'instabilità flessio-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
<b>Wmax</b>	: Spostamento massimo
<b>Wrel</b>	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
<b>Wlim</b>	: 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:

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

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

<b>N Rd <math>\rightarrow \sigma_n</math></b>	: Tensione normale dovuta a sforzo normale
<b><math>M_x V.Rd \rightarrow \sigma_{M_x}</math></b>	: Tensione normale dovuta a momento $M_x$
<b><math>M_y V.Rd \rightarrow \sigma_{M_y}</math></b>	: Tensione normale dovuta a momento $M_y$
<b><math>V_{xpl} Rd \rightarrow \tau_x</math></b>	: Tensione tangenziale dovuta a taglio $T_x$
<b><math>V_{ypl} Rd \rightarrow \tau_y</math></b>	: Tensione tangenziale dovuta a taglio $T_y$
<b>T Rd <math>\rightarrow \tau_{M_t}</math></b>	: Tensione tangenziale da momento torcente
<b><math>f_y rid \rightarrow Rapp. Fless</math></b>	: 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
<b>Rap % <math>\rightarrow Rapp. Taglio</math></b>	: 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
<b>clas. <math>\rightarrow K_{cC}</math></b>	: Coefficiente di instabilità di colonna ( $K_{crit,c}$ ) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.15]

<b><math>l_{md} \rightarrow K_c M</math></b>	: Coefficiente di instabilità di trave ( $K_{crit,m}$ ) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.12]
<b><math>R\%_{pf} \rightarrow R_x</math></b>	: 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 $Y$
<b><math>R\%_{ft} \rightarrow R_y</math></b>	: 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	Sd/g SLC	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 Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	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 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	0,38	-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 MEDIANE: SISMA 0°: ASTE**

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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				



**CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: ASTE**

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	0,01	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	0,01	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	0,01	-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	0,01	-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									

**CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: ASTE**

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	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	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	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	
214	7,28	0,														

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)
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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-0,02	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	0,00	-0,02	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	0,00	-0,02	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	0,00	-0,02	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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-0,02	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	0,00	-0,02	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	0,00	-0,02	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	0,00	-0,02	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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-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	0,00	-0,01	0,00	

CARATTERISTICHE MEDIANE: 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)
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	0,00	0,19	-0,39	1,24	0,00	0,00	
15	5,98	0,00	-0,03	0,39	-1,66	0,00	0,00	132	6,41	0,00	0,03					

**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)
10	10,73	0,00	0,25	0,07	-0,74	0,00	0,00	0,00	9	11,06	0,00	-0,25	-0,07	0,00	0,00	0,00
18	0,00	0,00	0,34	-0,29	0,00	0,00	0,00	0,00	136	0,66	0,00	-0,34	0,29	-0,23	0,00	0,00
19	3,32	0,00	0,19	-0,36	1,14	0,00	0,00	0,00	141	3,85	0,00	-0,19	0,36	-1,25	0,00	0,00
20	5,98	0,00	0,03	-0,36	1,66	0,00	0,00	0,00	146	6,41	0,00	-0,03	0,36	-1,68	0,00	0,00
21	8,15	0,00	-0,11	-0,29	1,70	0,00	0,00	0,00	22	8,96	0,00	0,11	0,29	-1,54	0,00	0,00
22	8,96	0,00	-0,13	-0,26	1,54	0,00	0,00	0,00	23	9,74	0,00	0,13	0,26	-1,35	0,00	0,00
23	9,74	0,00	-0,19	-0,20	1,35	0,00	0,00	0,00	24	9,95	0,00	0,19	0,20	-1,23	0,00	0,00
24	9,95	0,00	-0,20	-0,17	1,23	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,20	0,17	-0,74	0,00	0,00
25	10,73	0,00	-0,25	-0,06	0,74	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	0,25	0,06	0,00	0,00	0,00
27	0,00	0,00	-0,34	0,29	0,00	0,00	0,00	0,00	155	0,66	0,00	0,34	-0,29	0,23	0,00	0,00
28	3,32	0,00	-0,19	0,36	-1,14	0,00	0,00	0,00	159	3,85	0,00	0,19	-0,36	1,25	0,00	0,00
29	5,98	0,00	-0,03	0,36	-1,66	0,00	0,00	0,00	164	6,41	0,00	0,03	-0,36	1,68	0,00	0,00
30	8,15	0,00	0,11	0,29	-1,70	0,00	0,00	0,00	31	8,96	0,00	-0,11	-0,29	1,54	0,00	0,00
31	8,96	0,00	0,13	0,26	-1,54	0,00	0,00	0,00	32	9,74	0,00	-0,13	-0,26	1,35	0,00	0,00
32	9,74	0,00	0,19	0,20	-1,35	0,00	0,00	0,00	33	9,95	0,00	-0,19	-0,20	1,23	0,00	0,00
33	9,95	0,00	0,20	0,17	-1,23	0,00	0,00	0,00	34	10,73	0,00	-0,20	-0,17	0,74	0,00	0,00
34	10,73	0,00	0,25	0,06	-0,74	0,00	0,00	0,00	26	11,06	0,00	-0,25	-0,06	0,00	0,00	0,00
35	0,00	0,00	-0,41	0,36	0,00	0,00	0,00	0,00	168	0,66	0,00	0,41	-0,36	0,28	0,00	0,00
36	3,32	0,00	-0,23	0,45	-1,34	0,00	0,00	0,00	172	3,85	0,00	0,23	-0,45	1,48	0,00	0,00
37	5,98	0,00	-0,03	0,45	-1,97	0,00	0,00	0,00	176	6,41	0,00	0,03	-0,45	1,99	0,00	0,00
38	8,15	0,00	0,13	0,36	-2,01	0,00	0,00	0,00	39	8,96	0,00	-0,13	-0,36	1,82	0,00	0,00
39	8,96	0,00	0,15	0,33	-1,82	0,00	0,00	0,00	40	9,74	0,00	-0,15	-0,33	1,60	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,23	0,24	-1,60	0,00	0,00	0,00	41	9,95	0,00	-0,23	-0,24	1,45	0,00	0,00
41	9,95	0,00	0,24	0,21	-1,45	0,00	0,00	0,00	42	10,73	0,00	-0,24	-0,21	0,88	0,00	0,00
42	10,73	0,00	0,29	0,07	-0,88	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	-0,29	-0,07	0,00	0,00	0,00
44	0,00	0,00	0,41	-0,36	0,00	0,00	0,00	0,00	180	0,66	0,00	-0,41	0,36	-0,28	0,00	0,00
45	3,32	0,00	0,23	-0,45	1,34	0,00	0,00	0,00	184	3,85	0,00	-0,23	0,45	-1,48	0,00	0,00
46	5,98	0,00	0,03	-0,45	1,97	0,00	0,00	0,00	188	6,41	0,00	-0,03	0,45	-1,99	0,00	0,00
47	8,15	0,00	-0,13	-0,36	2,01	0,00	0,00	0,00	48	8,96	0,00	0,13	0,36	-1,82	0,00	0,00
48	8,96	0,00	-0,15	-0,33	1,82	0,00	0,00	0,00	49	9,74	0,00	0,15	0,33	-1,60	0,00	0,00
49	9,74	0,00	-0,23	-0,24	1,60	0,00	0,00	0,00	50	9,95	0,00	0,23	0,24	-1,45	0,00	0,00
50	9,95	0,00	-0,24	-0,21	1,45	0,00	0,00	0,00	51	10,73	0,00	0,24	0,21	-0,88	0,00	0,00
51	10,73	0,00	-0,29	-0,07	0,88	0,00	0,00	0,00	43	11,06	0,00	0,29	0,07	0,00	0,00	0,00
36	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	53	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
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	0,01	62	3,32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
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	0,35	-0,29	0,00	0,00	0,00	0,00	192	0,66	0,00	-0,35	0,29	-0,23	0,00	0,00
87	3,32	0,00	0,19	-0,36	1,15	0,00	0,00	0,00	196	3,85	0,00	-0,19	0,36	-1,26	0,00	0,00
88	5,98	0,00	0,03	-0,37	1,68	0,00	0,00	0,00	200	6,41	0,00	-0,03	0,37	-1,70	0,00	0,00
89	8,15	0,00	-0,11	-0,29	1,72	0,00	0,00	0,00	90	8,96	0,00	0,11	0,29	-1,55	0,00	0,00
90	8,96	0,00	-0,13	-0,27	1,55	0,00	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,13	0,27	-1,37	0,00	0,00
91	9,74	0,00	-0,20	-0,20	1,37	0,00	0,00	0,00	92	9,95	0,00	0,20	0,20	-1,24	0,00	0,00
92	9,95	0,00	-0,21	-0,17	1,24	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,21	0,17	-0,75	0,00	0,00
93	10,73	0,00	-0,25	-0,06	0,75	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	0,25	0,06	0,00	0,00	0,00
95	0,00	0,00	-0,35	0,29	0,00	0,00	0,00	0,00	204	0,66	0,00	0,35	-0,29	0,23	0,00	0,00
96	3,32	0,00	-0,19	0,36	-1,15	0,00	0,00	0,00	208	3,85	0,00	0,19	-0,36	1,26	0,00	0,00
97	5,98	0,00	-0,03	0,37	-1,68	0,00	0,00	0,00	212	6,41	0,00	0,03	-0,37	1,70	0,00	0,00
98	8,15	0,00	0,11	0,29	-1,72	0,00	0,00	0,00	99	8,96	0,00	-0,11	-0,29	1,55	0,00	0,00
99	8,96	0,00	0,13	0,27	-1,55	0,00	0,00	0,00	100	9,74	0,00	-0,13	-0,27	1,37	0,00	0,00
100	9,74	0,00	0,20	0,20	-1,37	0,00	0,00	0,00	101	9,95	0,00	-0,20	-0,20	1,24	0,00	0,00
101	9,95	0,00	0,21	0,17	-1,24	0,00	0,00	0,00	102	10,73	0,00	-0,21	-0,17	0,75	0,00	0,00
102	10,73	0,00	0,25	0,06	-0,75	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	-0,25	-0,06	0,00	0,00	0,00
103	0,00	0,00	0,35	-0,32	0,00	0,00	0,00	0,00	216	0,66	0,00	-0,35	0,32	-0,23	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,19	-0,40	1,14	0,00	0,00	0,00	220	3,85	0,00	-0,19	0,40	-1,26	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,03	-0,39	1,68	0,00	0,00	0,00	224	6,41	0,00	-0,03	0,39	-1,69	0,00	0,00
106	8,15	0,00	-0,11	-0,32	1,72	0,00	0,00	0,00	107	8,96	0,00	0,11	0,32	-1,55	0,00	0,00
107	8,96	0,00	-0,13	-0,29	1,55	0,00	0,00	0,00	108	9,74	0,00	0,13	0,29	-1,36	0,00	0,00
108	9,74	0,00	-0,19	-0,22	1,36	0,00	0,00	0,00	109	9,95	0,00	0,19	0,22	-1,24	0,00	0,00
109	9,95	0,00	-0,21	-0,19	1,24	0,00	0,00	0,00	110	10,73	0,00	0,21	0,19	-0,75	0,00	0,00
110	10,73	0,00	-0,25	-0,07	0,75	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,25	0,07	0,00	0,00	0,00
112	0,00	0,00	-0,35	0,32	0,00	0,00	0,00	0,00	228	0,66	0,00	0,35	-0,32	0,23	0,00	0,00
113	3,32	0,00	-0,19	0,40	-1,14	0,00	0,00	0,00	232	3,85	0,00	0,19	-0,40	1,26	0,00	0,00
114	5,98	0,00	-0,03	0,39	-1,68	0,00	0,00	0,00	236	6,41	0,00	0,03	-0,39	1,69	0,00	0,00
115	8,15	0,00	0,11	0,32	-1,72	0,00	0,00	0,00	116	8,96	0,00	-0,11	-0,32	1,55	0,00	0,00
116	8,96	0,00	0,13	0,29	-1,55	0,00	0,00	0,00	117	9,74	0,00	-0,13	-0,29	1,36	0,00	0,00
117	9,74	0,00	0,19	0,22	-1,36	0,00	0,00	0,00	118	9,95	0,00	-0,19	-0,22	1,24	0,00	0,00
118	9,95	0,00	0,21	0,19	-1,24	0,00	0,00	0,00	119	10,73	0,00	-0,21	-0,19	0,75	0,00	0,00
119	10,73	0,00	0,25	0,07	-0,75	0,00	0,00	0,00	111	11,06	0,00	-0,25	-0,07	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0				

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	-1,18	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)
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	-0,28	1,14	0,00	0,00
159	3,85															

**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
170	1,99	0,00	-0,40	0,36	-0,82	0,00	0,00	0,00	171	2,66	0,00	0,40	-0,36	1,09	0,00	0,00
171	2,66	0,00	-0,40	0,36	-1,09	0,00	0,00	0,00	36	3,32	0,00	0,40	-0,36	1,36	0,00	0,00
172	3,85	0,00	-0,22	0,44	-1,48	0,00	0,00	0,00	173	4,38	0,00	0,22	-0,44	1,61	0,00	0,00
173	4,38	0,00	-0,21	0,44	-1,61	0,00	0,00	0,00	174	4,92	0,00	0,21	-0,44	1,74	0,00	0,00
174	4,92	0,00	-0,20	0,44	-1,74	0,00	0,00	0,00	175	5,45	0,00	0,20	-0,44	1,86	0,00	0,00
175	5,45	0,00	-0,19	0,43	-1,86	0,00	0,00	0,00	37	5,98	0,00	0,19	-0,43	1,97	0,00	0,00
176	6,41	0,00	-0,03	0,44	-1,99	0,00	0,00	0,00	177	6,85	0,00	0,03	-0,44	2,00	0,00	0,00
177	6,85	0,00	-0,02	0,43	-2,00	0,00	0,00	0,00	178	7,28	0,00	0,02	-0,43	2,01	0,00	0,00
178	7,28	0,00	-0,01	0,42	-2,01	0,00	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	0,41	-2,02	0,00	0,00	0,00	38	8,15	0,00	0,00	-0,41	2,02	0,00	0,00
180	0,66	0,00	0,41	-0,36	0,28	0,00	0,00	0,00	181	1,33	0,00	-0,41	0,36	-0,55	0,00	0,00
181	1,33	0,00	0,41	-0,36	0,55	0,00	0,00	0,00	182	1,99	0,00	-0,41	0,36	-0,82	0,00	0,00
182	1,99	0,00	0,40	-0,36	0,82	0,00	0,00	0,00	183	2,66	0,00	-0,40	0,36	-1,09	0,00	0,00
183	2,66	0,00	0,40	-0,36	1,09	0,00	0,00	0,00	45	3,32	0,00	-0,40	0,36	-1,36	0,00	0,00
184	3,85	0,00	0,22	-0,44	1,48	0,00	0,00	0,00	185	4,38	0,00	-0,22	0,44	-1,61	0,00	0,00
185	4,38	0,00	0,21	-0,44	1,61	0,00	0,00	0,00	186	4,92	0,00	-0,21	0,44	-1,74	0,00	0,00
186	4,92	0,00	0,20	-0,44	1,74	0,00	0,00	0,00	187	5,45	0,00	-0,20	0,44	-1,86	0,00	0,00
187	5,45	0,00	0,19	-0,43	1,86	0,00	0,00	0,00	46	5,98	0,00	-0,19	0,43	-1,97	0,00	0,00
188	6,41	0,00	0,03	-0,44	1,99	0,00	0,00	0,00	189	6,85	0,00	-0,03	0,44	-2,00	0,00	0,00
189	6,85	0,00	0,02	-0,43	2,00	0,00	0,00	0,00	190	7,28	0,00	-0,02	0,43	-2,01	0,00	0,00
190	7,28	0,00	0,01	-0,42	2,01	0,00	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	-0,41	2,02	0,00	0,00	0,00	47	8,15	0,00	0,00	0,41	-2,02	0,00	0,00
192	0,66	0,00	0,35	-0,29	0,23	0,00	0,00	0,00	193	1,33	0,00	-0,35	0,29	-0,47	0,00	0,00
193	1,33	0,00	0,34	-0,29	0,47	0,00	0,00	0,00	194	1,99	0,00	-0,34	0,29	-0,70	0,00	0,00
194	1,99	0,00	0,34	-0,29	0,70	0,00	0,00	0,00	195	2,66	0,00	-0,34	0,29	-0,92	0,00	0,00
195	2,66	0,00	0,33	-0,29	0,92	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	-0,33	0,29	-1,15	0,00	0,00
196	3,85	0,00	0,19	-0,36	1,26	0,00	0,00	0,00	197	4,38	0,00	-0,19	0,36	-1,37	0,00	0,00
197	4,38	0,00	0,18	-0,36	1,37	0,00	0,00	0,00	198	4,92	0,00	-0,18	0,36	-1,48	0,00	0,00
198	4,92	0,00	0,17	-0,35	1,48	0,00	0,00	0,00	199	5,45	0,00	-0,17	0,35	-1,58	0,00	0,00
199	5,45	0,00	0,16	-0,35	1,58	0,00	0,00	0,00	88	5,98	0,00	-0,16	0,35	-1,68	0,00	0,00
200	6,41	0,00	0,02	-0,36	1,70	0,00	0,00	0,00	201	6,85	0,00	-0,02	0,36	-1,71	0,00	0,00
201	6,85	0,00	0,01	-0,35	1,71	0,00	0,00	0,00	202	7,28	0,00	-0,01	0,35	-1,72	0,00	0,00
202	7,28	0,00	0,01	-0,34	1,72	0,00	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	-0,33	1,72	0,00	0,00	0,00	89	8,15	0,00	0,00	0,33	-1,72	0,00	0,00
204	0,66	0,00	-0,35	0,29	-0,23	0,00	0,00	0,00	205	1,33	0,00	0,35	-0,29	0,47	0,00	0,00
205	1,33	0,00	-0,34	0,29	-0,47	0,00	0,00	0,00	206	1,99	0,00	0,34	-0,29	0,70	0,00	0,00
206	1,99	0,00	-0,34	0,29	-0,70	0,00	0,00	0,00	207	2,66	0,00	0,34	-0,29	0,92	0,00	0,00
207	2,66	0,00	-0,33	0,29	-0,92	0,00	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,33	-0,29	1,15	0,00	0,00
208	3,85	0,00	-0,19	0,36	-1,26	0,00	0,00	0,00	209	4,38	0,00	0,19	-0,36	1,37	0,00	0,00
209	4,38	0,00	-0,18	0,36	-1,37	0,00	0,00	0,00	210	4,92	0,00	0,18	-0,36	1,48	0,00	0,00
210	4,92	0,00	-0,17	0,35	-1,48	0,00	0,00	0,00	211	5,45	0,00	0,17	-0,35	1,58	0,00	0,00
211	5,45	0,00	-0,16	0,35	-1,58	0,00	0,00	0,00	97	5,98	0,00	0,16	-0,35	1,68	0,00	0,00
212	6,41	0,00	-0,02	0,36	-1,70	0,00	0,00	0,00	213	6,85	0,00	0,02	-0,36	1,71	0,00	0,00
213	6,85	0,00	-0,01	0,35	-1,71	0,00	0,00	0,00	214	7,28	0,00	0,01	-0,35	1,72	0,00	0,00
214	7,28	0,00	-0,01	0,34	-1,72	0,00	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	0,33	-1,72	0,00	0,00	0,00	98	8,15	0,00	0,00	-0,33	1,72	0,00	0,00
216	0,66	0,00	0,34	-0,32	0,23	0,00	0,00	0,00	217	1,33	0,00	-0,34	0,32	-0,46	0,00	0,00
217	1,33	0,00	0,34	-0,32	0,46	0,00	0,00	0,00	218	1,99	0,00	-0,34	0,32	-0,69	0,00	0,00
218	1,99	0,00	0,34	-0,32	0,69	0,00	0,00	0,00	219	2,66	0,00	-0,34	0,32	-0,92	0,00	0,00
219	2,66	0,00	0,33	-0,32	0,92	0,00	0,00	0,00	104	3,32	0,00	-0,33	0,32	-1,14	0,00	0,00
220	3,85	0,00	0,19	-0,39	1,26	0,00	0,00	0,00	221	4,38	0,00	-0,19	0,39	-1,37	0,00	0,00
221	4,38	0,00	0,18	-0,39	1,37	0,00	0,00	0,00	222	4,92	0,00	-0,18	0,39	-1,48	0,00	0,00
222	4,92	0,00	0,17	-0,38	1,48	0,00	0,00	0,00	223	5,45	0,00	-0,17	0,38	-1,58	0,00	0,00
223	5,45	0,00	0,16	-0,38	1,58	0,00	0,00	0,00	105	5,98	0,00	-0,16	0,38	-1,68	0,00	0,00
224	6,41	0,00	0,02	-0,39	1,69	0,00	0,00	0,00	225	6,85	0,00	-0,02	0,39	-1,71	0,00	0,00
225	6,85	0,00	0,01	-0,38	1,71	0,00	0,00	0,00	226	7,28	0,00	-0,01	0,38	-1,71	0,00	0,00
226	7,28	0,00	0,01	-0,37	1,71	0,00	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	-0,36	1,72	0,00	0,00	0,00	106	8,15	0,00	0,00	0,36	-1,72	0,00	0,00
228	0,66	0,00	-0,34	0,32	-0,23	0,00	0,00	0,00	229	1,33	0,00	0,34	-0,32	0,46	0,00	0,00
229	1,33	0,00	-0,34	0,32	-0,46	0,00	0,00	0,00	230	1,99	0,00	0,34	-0,32	0,69	0,00	0,00
230	1,99	0,00	-0,34	0,32	-0,69	0,00	0,00	0,00	231	2,66	0,00	0,34	-0,32	0,92	0,00	0,00
231	2,66	0,00	-0,33	0,32	-0,92	0,00	0,00	0,00	113	3,32	0,00	0,33	-0,32	1,14	0,00	0,00
232	3,85	0,00	-0,19	0,39	-1,26	0,00	0,00	0,00	233	4,38	0,00	0,19	-0,39	1,37	0,00	0,00
233	4,38	0,00	-0,18	0,39	-1,37	0,00	0,00	0,00	234	4,92	0,00	0,18	-0,39	1,48	0,00	0,00
234	4,92	0,00	-0,17	0,38	-1,48	0,00	0,00	0,00	235	5,45	0,00	0,17	-0,38	1,58	0,00	0,00
235	5,45	0,00	-0,16	0,38	-1,58	0,00	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,16	-0,38	1,68	0,00	0,00
236	6,41	0,00	-0,02	0,39	-1,69	0,00	0,00	0,00	237	6,85	0,00	0,02	-0,39	1,71	0,00	0,00
237	6,85	0,00	-0,01	0,38	-1,71	0,00	0,00	0,00	238	7,28	0,00	0,01	-0,38	1,71	0,00	0,00
238	7,28	0,00	-0,01	0,37	-1,71	0,00	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	0,36	-1,72	0,00	0,00	0,00	115	8,15	0,00	0,00	-0,36	1,72	0,00	0,00
240	0,66	0,00	0,55	-0,49	0,37	0,00	0,00	0,00	241	1,33	0,00	-0,55	0,49	-0,74	0,00	0,00
241	1,33	0,00	0,55	-0,48	0,74	0,00	0,00	0,00	242	1,99	0,00	-0,55	0,48	-1,11	0,00	0,00
242	1,99	0,00	0,54	-0,48	1,11	0,00	0,00	0,00	243	2,66	0,00	-0,54	0,48	-1,47	0,00	0,00
243	2,66	0,00	0,53	-0,48	1,47	0,00	0,00	0,00	53	3,32	0,00	-0,53	0,48	-1,83	0,00	0,00
244	3,85	0,00	0,29	-0,60	2,00	0,00	0,00	0,00	245	4,38	0,00	-0,29	0,60	-2,17	0,00	0,00
245	4,38	0,00	0,28	-0,59	2,17	0,00	0,00	0,00	246	4,92	0,00	-0,28	0,59	-2,34	0,00	0,00
246	4,92	0,00	0,27	-0,59	2,34	0,00	0,00	0,00	247	5,45	0,00	-0,27	0,59	-2,51	0,00	0,00

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								



CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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,	

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	0,00	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		

CARATT. PESO PROPRIO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	ln.	(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	-0,21	0,88	-0,53	0,00	0,00	96	3,32	0,00	0,21	-0,86	0,67	0,00	0,00	0,00
208	3,85	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	0,00
209	4,38	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	0,00
210	4,92	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	0,00
211	5,45	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	0,00
212	6,41	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	0,00
213	6,85	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	0,00
214	7,28	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	0,00
215	7,72	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	0,00
216	0,66	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	0,00
217	1,33	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	0,00
218	1,99	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	0,00
219	2,66	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	0,00
220	3,85	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	0,00
221	4,38	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	0,00
222	4,92	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	0,00
223	5,45	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	0,00
224	6,41	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	0,00
225	6,85	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	0,00
226	7,28	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	0,00
227	7,72	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	0,00
228	0,66	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	0,00
229	1,33	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	0,00
230	1,99	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	0,00
231	2,66	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	0,00
232	3,85	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	0,00
233	4,38	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	0,00
234	4,92	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	0,00
235	5,45	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	0,00
236	6,41	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	0,00
237	6,85	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	0,00
238	7,28	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	0,00
239	7,72	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	0,00
240	0,66	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	0,00
241	1,33	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	0,00
242	1,99	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	0,00
243	2,66	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	0,00
244	3,85	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	0,00
245	4,38	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	0,00
246	4,92	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	0,00
247	5,45	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	0,00
248	6,41	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	0,00
249	6,85	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	0,00
250	7,28	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	0,00
251	7,72	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	0,00
252	0,66	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	0,00
253	1,33	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	0,00
254	1,99	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	0,00
255	2,66	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	0,00
256	3,85	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	0,00
257	4,38	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	0,00
258	4,92	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	0,00
259	5,45	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	0,00
260	6,41	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	0,00
261	6,85	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	0,00
262	7,28	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	0,00
263	7,72	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	0,00
264	0,66	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	0,00
265	1,33	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	0,00
266	1,99	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	0,00
267	2,66	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	0,00
268	3,85	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	0,00
269	4,38	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	0,00
270	4,92	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	0,00
271	5,45	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	0,00
272	6,41	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	0,00
273	6,85	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	0,00
274	7,28	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	0,00
275	7,72	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	0,00
276	0,66	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	0,00
277	1,33	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	0,00
278	1,99	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	0,00
279	2,66	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	0,00
280	3,85	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	0,00
281	4,38	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	0,00
282	4,92	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	0,00
283	5,45	0,00	-0,01	0,74	-0,69	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,02	-0,72	0,			

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



CARATT. PERMANENTI: 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)
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	-0,05	0,00	0,00	0								





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	0,00	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	0,00	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	0,00	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	0,00	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	0,00	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	0,00	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	0,00	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	0,00	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	0,00	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	0,00	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	0,00	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	0,00	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	ln.	(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	

CARATT. NEVE SENZA VENTO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	1,09	0,00	0

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

CARATT. NEVE SENZA VENTO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	-3,14	8,90	-6,31	0,00	0,00	0,00	195	2,66	0,00	3,14	-8,90	8,41	0,00	0,00
195	2,66	0,00	-3,14	8,90	-8,41	0,00	0,00	0,00	87	3,32	0,00	3,14	-8,90	10,52	0,00	0,00
196	3,85	0,00	-0,13	9,45	-10,60	0,00	0,00	0,00	197	4,38	0,00	0,13	-9,45	10,68	0,00	0,00
197	4,38	0,00	-0,13	9,45	-10,68	0,00	0,00	0,00	198	4,92	0,00	0,13	-9,45	10,76	0,00	0,00
198	4,92	0,00	-0,13	9,45	-10,76	0,00	0,00	0,00	199	5,45	0,00	0,13	-9,45	10,84	0,00	0,00
199	5,45	0,00	-0,13	9,45	-10,84	0,00	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	0,00	270	4,92	0,00	0,13	-9,48	10,76	0,00	0,00
270	4,92	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
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	7,25	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							

CARATT. VENTO CASO 01: ASTE

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

CARATT. VENTO CASO 01: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	1,						



CARATT. VENTO CASO 01: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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
136	0,66	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	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	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	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	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	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	0,95	-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	0,84	-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	-0,67	-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	-0,80	-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	-0,92	-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	-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	0,07	-3,36	0,10	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	171	2,66	0,00	-2,77	3,58	-8,59	0,00	0,00	
171	2,66	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	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	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	0,95	-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	0,83	-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	-0,67	-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	-0,80	-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	-0,92	-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	-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	0,07	-3,38	0,10	0,00	0,00	181	1,33	0,00	-0,18	3,38	-0,10	0,00	0,00	
181	1,33	0,00	0,18	-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	0,29	-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	0,39	-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	-0,50	-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	-0,41	-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	-0,31	-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	-0,22	-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	-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	-0,89	-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	-0,78	-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	-0,67	-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	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	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	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	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	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	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	0,95	-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	0,84	-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	-0,67	-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	-0,80	-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	-0,92	-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	-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	0,07	-3,36	0,10	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	223	5,45	0,00	-0,83	4,20	-12,91	0,00	0,00	
223	5,45	0,00	0,83	-4,20	12,91	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	225	6,85	0,00	0,80	4,22	-12,56	0		

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
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	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	3,63	-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</															

CARATT. VENTO CASO 02: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	164	6,41	0,00	1,00	3,17	0,92	0,00	0,00	0,00
30	8,15	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	0,00
31	8,96	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	0,00
32	9,74	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	0,00
33	9,95	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	0,00
34	10,73	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	0,00
35	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	0,00
36	3,32	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	0,00
37	5,98	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	0,00
38	8,15	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	0,00
39	8,96	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	0,00
40	9,74	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	0,00
41	9,95	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	0,00
42	10,73	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	0,00
44	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	0,00
45	3,32	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	0,00
46	5,98	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	0,00
47	8,15	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	0,00
48	8,96	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	0,00
49	9,74	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	0,00
50	9,95	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	0,00
51	10,73	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	0,00
36	3,32	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	0,00
37	5,98	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
38	8,15	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
40	9,74	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
42	10,73	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
43	11,06	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
45	3,32	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
46	5,98	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
47	8,15	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
49	9,74	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
51	10,73	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
86	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	0,00
87	3,32	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	0,00
88	5,98	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	0,00
89	8,15	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	0,00
90	8,96	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	0,00
91	9,74	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	0,00
92	9,95	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	0,00
93	10,73	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	0,00
95	0,00	0,00	-0,03	-3,36	0,00	0,00	0,00	204	0,66	0,00	-0,07	3,36	-0,01	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	-0,60	-3,35	0,78	0,00	0,00	208	3,85	0,00	0,50	3,35	-0,46	0,00	0,00	0,00
97	5,98	0,00	-1,11	-3,17	-0,28	0,00	0,00	212	6,41	0,00	1,00	3,17	0,92	0,00	0,00	0,00
98	8,15	0,00	-1,33	-2,93	-2,80	0,00	0,00	99	8,96	0,00	1,05	2,93	4,62	0,00	0,00	0,00
99	8,96	0,00	-1,07	-2,93	-4,62	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,38	2,93	5,70	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	-1,00	-2,78	-5,70	0,00	0,00	101	9,95	0,00	0,71	2,78	6,25	0,00	0,00	0,00
101	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	102	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00	0,00
102	10,73	0,00	-0,24	-2,79	-6,65	0,00	0,00	94	11,06	0,00	-1,15	2,79	5,28	0,00	0,00	0,00
103	0,00	0,00	3,63	-3,57	0,00	0,00	0,00	216	0,66	0,00	-3,42	3,57	-2,36	0,00	0,00	0,00
104	3,32	0,00	1,29	-4,20	10,38	0,00	0,00	220	3,85	0,00	-1,17	4,20	-11,11	0,00	0,00	0,00
105	5,98	0,00	-0,55	-4,22	13,37	0,00	0,00	224	6,41	0,00	0,67	4,22	-13,00	0,00	0,00	0,00
106	8,15	0,00	-2,16	-3,81	10,79	0,00	0,00	107	8,96	0,00	2,46	3,81	-7,26	0,00	0,00	0,00
107	8,96	0,00	-2,49	-3,79	7,26	0,00	0,00	108	9,74	0,00	1,80	3,79	-4,06	0,00	0,00	0,00
108	9,74	0,00	-2,57	-3,33	4,06	0,00	0,00	109	9,95	0,00	2,28	3,33	-2,52	0,00	0,00	0,00
109	9,95	0,00	-2,29	-3,32	2,52	0,00	0,00	110	10,73	0,00	1,19	3,32	1,65	0,00	0,00	0,00
110	10,73	0,00	-1,90	-2,97	-1,65	0,00	0,00	111	11,06	0,00	0,51	2,97	5,28	0,00	0,00	0,00
112	0,00	0,00	-0,03	-3,36	0,00	0,00	0,00	228	0,66	0,00	-0,07	3,36	-0,01	0,00	0,00	0,00
113	3,32	0,00	-0,60	-3,35	0,78	0,00	0,00	232	3,85	0,00	0,50	3,35	-0,46	0,00	0,00	0,00
114	5,98	0,00	-1,11	-3,17	-0,28	0,00	0,00	236	6,41	0,00	1,00	3,17	0,92	0,00	0,00	0,00
115	8,15	0,00	-1,33	-2,93	-2,80	0,00	0,00	116	8,96	0,00	1,05	2,93	4,62	0,00	0,00	0,00
116	8,96	0,00	-1,07	-2,93	-4,62	0,00	0,00	117	9,74	0,00	0,38	2,93	5,70	0,00	0,00	0,00
117	9,74	0,00	-1,00	-2,78	-5,70	0,00	0,00	118	9,95	0,00	0,71	2,78	6,25	0,00	0,00	0,00
118	9,95	0,00	-0,72	-2,78	-6,25	0,00	0,00	119	10,73	0,00	-0,38	2,78	6,65	0,00	0,00	0,00
119	10,73	0,00	-0,24	-2,79	-6,65	0,00	0,00	111	11,06	0,00	-1,15	2,79	5,28	0,00	0,00	0,00
2	3,32	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	19	3,32	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
3	5,98	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	20	5,98	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
4	8,15	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	0,00
6	9,74	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	0,00
8	10,73	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	25	10,73	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
9	11,06	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
16	3,32	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	28	3,32	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
15	5,98	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
14	8,15	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	30	8,15	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
12	9,74	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	32	9,74	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	34	10,73	0,00	0,00	-0,03	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,			



CARATT. VENTO CASO 02: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	-4,21	10,38	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	-4,23	13,37	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	-3,82	10,79	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	-3,81	7,26	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	-3,34	4,06	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	-3,33	2,52	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	-2,98	-1,65	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	-3,38	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	-3,36	0,78	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	-3,18	-0,28	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	-2,94	-2,80	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	-2,94	-4,62	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	-2,79	-5,70	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	-2,78	-6,25	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	-2,80	-6,65	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	-3,57	2,36	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	-3,57	4,58	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	-3,57	6,66	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	-3,57	8,59	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	-4,20	11,11	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	-4,20	11,78	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	-4,20	12,38	0,00	0,00	76	5,45	0,00	-0,84	4,20	-12,91	0,00	0,00
76	5,45	0,00	0,84	-4,20	-4,20	12,91	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	-4,22	13,00	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	-4,22	12,56	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	-4,22	12,04	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	-4,22	11,45	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	-3,36	0,01	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	-3,36	0,10	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	-3,36	0,25	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	-3,36	0,48	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	-3,35	0,46	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	-3,35	0,19	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	-3,35	-0,03	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	-3,35	-0,18	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	-3,17	-0,92	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	-3,17	-1,49	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	-3,17	-1,99	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	-3,17	-2,43	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	-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	3,20	-3,56	-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	2,99	-3,56	-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	2,77	-3,56	-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	1,17	-4,20	-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	1,06	-4,20	-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	0,95	-4,20	-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	0,84	-4,20	-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	-0,67	-4,22	-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	-0,80	-4,22	-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	-0,92	-4,22	-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	-1,04	-4,22	-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	0,07	-3,36	-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	0,18	-3,36	-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	0,29	-3,36	-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	0,39	-3,36	-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	-0,50	-3,35	-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	-0,41	-3,35	-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	-0,31	-3,35	-3,35	-0,03	0,00	0,00	163	5,45	0,00	0,22	3,35	0,18	0,00	0,00
163	5,45	0,00	-0,22	-3,35	-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	-1,00	-3,17	-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	-0,89	-3,17	-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	-0,78	-3,17	-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	-0,67	-3,17	-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	3,42	-3,58	-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	3,20	-3,58	-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	2,99	-3,58	-3,58	6,66	0,00	0,00	171	2						

CARATT. VENTO CASO 02: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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															



CARATT. NEVE CON VENTO: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	0,00	91	9,74	0,00	-1,51	-5,89	-8,45	0,00	0,00
91	9,74	0,00	2,73	5,44	8,45	0,00	0,00	0,00	92	9,95	0,00	-1,75	-5,09	-9,88	0,00	0,00
92	9,95	0,00	1,77	5,09	9,88	0,00	0,00	0,00	93	10,73	0,00	1,31	-4,02	-10,09	0,00	0,00
93	10,73	0,00	-0,39	4,21	10,09	0,00	0,00	0,00	94	11,06	0,00	1,87	-4,05	-5,93	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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
21	8,15	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	0,03	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	0,03	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	0,07	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	0,06	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	ln.	(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
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	-1,47	-7,64	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	-1,47	-7,64	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									

**CARATT. NEVE CON VENTO: ASTE**

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	4	8,15	0,00	-2,32	-8,50	0,94	0,00	0,00	0,00
81	0,66	0,00	-3,26	7,06	-2,19	0,00	0,00	82	1,33	0,00	3,26	-7,06	4,38	0,00	0,00	0,00
82	1,33	0,00	-3,26	7,06	-4,38	0,00	0,00	83	1,99	0,00	3,26	-7,06	6,57	0,00	0,00	0,00
83	1,99	0,00	-3,26	7,06	-6,57	0,00	0,00	84	2,66	0,00	3,26	-7,06	8,76	0,00	0,00	0,00
84	2,66	0,00	-3,26	7,06	-8,76	0,00	0,00	16	3,32	0,00	3,26	-7,06	10,94	0,00	0,00	0,00
85	3,85	0,00	-0,84	7,73	-11,45	0,00	0,00	128	4,38	0,00	0,84	-7,73	11,95	0,00	0,00	0,00
128	4,38	0,00	-0,84	7,73	-11,95	0,00	0,00	130	4,92	0,00	0,84	-7,73	12,45	0,00	0,00	0,00
130	4,92	0,00	-0,84	7,73	-12,45	0,00	0,00	131	5,45	0,00	0,84	-7,73	12,95	0,00	0,00	0,00
131	5,45	0,00	-0,84	7,73	-12,95	0,00	0,00	15	5,98	0,00	0,84	-7,73	13,46	0,00	0,00	0,00
132	6,41	0,00	1,47	7,62	-12,56	0,00	0,00	133	6,85	0,00	-1,43	-7,57	11,69	0,00	0,00	0,00
133	6,85	0,00	1,43	7,57	-11,69	0,00	0,00	134	7,28	0,00	-1,35	-7,50	10,85	0,00	0,00	0,00
134	7,28	0,00	1,35	7,50	-10,85	0,00	0,00	135	7,72	0,00	-1,25	-7,39	10,06	0,00	0,00	0,00
135	7,72	0,00	1,25	7,39	-10,06	0,00	0,00	14	8,15	0,00	-1,12	-7,26	9,35	0,00	0,00	0,00
136	0,66	0,00	-2,94	9,26	-1,97	0,00	0,00	137	1,33	0,00	2,94	-9,26	3,95	0,00	0,00	0,00
137	1,33	0,00	-2,94	9,26	-3,95	0,00	0,00	139	1,99	0,00	2,94	-9,26	5,92	0,00	0,00	0,00
139	1,99	0,00	-2,94	9,26	-5,92	0,00	0,00	140	2,66	0,00	2,94	-9,26	7,89	0,00	0,00	0,00
140	2,66	0,00	-2,94	9,26	-7,89	0,00	0,00	19	3,32	0,00	2,94	-9,26	9,87	0,00	0,00	0,00
141	3,85	0,00	0,16	9,73	-9,77	0,00	0,00	142	4,38	0,00	-0,16	-9,73	9,67	0,00	0,00	0,00
142	4,38	0,00	0,16	9,73	-9,67	0,00	0,00	143	4,92	0,00	-0,16	-9,73	9,57	0,00	0,00	0,00
143	4,92	0,00	0,16	9,73	-9,57	0,00	0,00	144	5,45	0,00	-0,16	-9,73	9,48	0,00	0,00	0,00
144	5,45	0,00	0,16	9,73	-9,48	0,00	0,00	20	5,98	0,00	-0,16	-9,73	9,38	0,00	0,00	0,00
146	6,41	0,00	3,01	9,22	-7,55	0,00	0,00	147	6,85	0,00	-2,93	-9,13	5,76	0,00	0,00	0,00
147	6,85	0,00	2,93	9,13	-5,76	0,00	0,00	148	7,28	0,00	-2,78	-8,98	4,04	0,00	0,00	0,00
148	7,28	0,00	2,78	8,98	-4,04	0,00	0,00	153	7,72	0,00	-2,58	-8,77	2,42	0,00	0,00	0,00
153	7,72	0,00	2,58	8,77	-2,42	0,00	0,00	21	8,15	0,00	-2,32	-8,50	0,94	0,00	0,00	0,00
155	0,66	0,00	-3,26	7,05	-2,19	0,00	0,00	156	1,33	0,00	3,26	-7,05	4,38	0,00	0,00	0,00
156	1,33	0,00	-3,26	7,05	-4,38	0,00	0,00	157	1,99	0,00	3,26	-7,05	6,57	0,00	0,00	0,00
157	1,99	0,00	-3,26	7,05	-6,57	0,00	0,00	158	2,66	0,00	3,26	-7,05	8,75	0,00	0,00	0,00
158	2,66	0,00	-3,26	7,05	-8,75	0,00	0,00	28	3,32	0,00	3,26	-7,05	10,94	0,00	0,00	0,00
159	3,85	0,00	-0,84	7,73	-11,45	0,00	0,00	161	4,38	0,00	0,84	-7,73	11,95	0,00	0,00	0,00
161	4,38	0,00	-0,84	7,73	-11,95	0,00	0,00	162	4,92	0,00	0,84	-7,73	12,45	0,00	0,00	0,00
162	4,92	0,00	-0,84	7,73	-12,45	0,00	0,00	163	5,45	0,00	0,84	-7,73	12,95	0,00	0,00	0,00
163	5,45	0,00	-0,84	7,73	-12,95	0,00	0,00	29	5,98	0,00	0,84	-7,73	13,46	0,00	0,00	0,00
164	6,41	0,00	1,47	7,62	-12,57	0,00	0,00	165	6,85	0,00	-1,43	-7,58	11,69	0,00	0,00	0,00
165	6,85	0,00	1,43	7,58	-11,69	0,00	0,00	166	7,28	0,00	-1,35	-7,50	10,85	0,00	0,00	0,00
166	7,28	0,00	1,35	7,50	-10,85	0,00	0,00	167	7,72	0,00	-1,25	-7,39	10,06	0,00	0,00	0,00
167	7,72	0,00	1,25	7,39	-10,06	0,00	0,00	30	8,15	0,00	-1,12	-7,26	9,35	0,00	0,00	0,00
168	0,66	0,00	-2,94	9,31	-1,97	0,00	0,00	169	1,33	0,00	2,94	-9,31	3,95	0,00	0,00	0,00
169	1,33	0,00	-2,94	9,31	-3,95	0,00	0,00	170	1,99	0,00	2,94	-9,31	5,92	0,00	0,00	0,00
170	1,99	0,00	-2,94	9,31	-5,92	0,00	0,00	171	2,66	0,00	2,94	-9,31	7,89	0,00	0,00	0,00
171	2,66	0,00	-2,94	9,31	-7,89	0,00	0,00	36	3,32	0,00	2,94	-9,31	9,87	0,00	0,00	0,00
172	3,85	0,00	0,16	9,76	-9,77	0,00	0,00	173	4,38	0,00	-0,16	-9,76	9,67	0,00	0,00	0,00
173	4,38	0,00	0,16	9,76	-9,67	0,00	0,00	174	4,92	0,00	-0,16	-9,76	9,57	0,00	0,00	0,00
174	4,92	0,00	0,16	9,76	-9,57	0,00	0,00	175	5,45	0,00	-0,16	-9,76	9,48	0,00	0,00	0,00
175	5,45	0,00	0,16	9,76	-9,48	0,00	0,00	37	5,98	0,00	-0,16	-9,76	9,38	0,00	0,00	0,00
176	6,41	0,00	3,01	9,24	-7,55	0,00	0,00	177	6,85	0,00	-2,93	-9,15	5,76	0,00	0,00	0,00
177	6,85	0,00	2,93	9,15	-5,76	0,00	0,00	178	7,28	0,00	-2,78	-9,00	4,04	0,00	0,00	0,00
178	7,28	0,00	2,78	9,00	-4,04	0,00	0,00	179	7,72	0,00	-2,58	-8,79	2,42	0,00	0,00	0,00
179	7,72	0,00	2,58	8,79	-2,42	0,00	0,00	38	8,15	0,00	-2,32	-8,53	0,94	0,00	0,00	0,00
180	0,66	0,00	-3,26	7,09	-2,19	0,00	0,00	181	1,33	0,00	3,26	-7,09	4,38	0,00	0,00	0,00
181	1,33	0,00	-3,26	7,09	-4,38	0,00	0,00	182	1,99	0,00	3,26	-7,09	6,57	0,00	0,00	0,00
182	1,99	0,00	-3,26	7,09	-6,57	0,00	0,00	183	2,66	0,00	3,26	-7,09	8,76	0,00	0,00	0,00
183	2,66	0,00	-3,26	7,09	-8,76	0,00	0,00	45	3,32	0,00	3,26	-7,09	10,94	0,00	0,00	0,00
184	3,85	0,00	-0,84	7,76	-11,45	0,00	0,00	185	4,38	0,00	0,84	-7,76	11,95	0,00	0,00	0,00
185	4,38	0,00	-0,84	7,76	-11,95	0,00	0,00	186	4,92	0,00	0,84	-7,76	12,45	0,00	0,00	0,00
186	4,92	0,00	-0,84	7,76	-12,45	0,00	0,00	187	5,45	0,00	0,84	-7,76	12,95	0,00	0,00	0,00
187	5,45	0,00	-0,84	7,76	-12,95	0,00	0,00	46	5,98	0,00	0,84	-7,76	13,46	0,00	0,00	0,00
188	6,41	0,00	1,47	7,64	-12,56	0,00	0,00	189	6,85	0,00	-1,43	-7,60	11,69	0,00	0,00	0,00
189	6,85	0,00	1,43	7,60	-11,69	0,00	0,00	190	7,28	0,00	-1,35	-7,52	10,85	0,00	0,00	0,00
190	7,28	0,00	1,35	7,52	-10,85	0,00	0,00	191	7,72	0,00	-1,25	-7,42	10,06	0,00	0,00	0,00
191	7,72	0,00	1,25	7,42	-10,06	0,00	0,00	47	8,15	0,00	-1,12	-7,28	9,35	0,00	0,00	0,00
192	0,66	0,00	-2,94	9,26	-1,97	0,00	0,00	193	1,33	0,00	2,94	-9,26	3,95	0,00	0,00	0,00
193	1,33	0,00	-2,94	9,26	-3,95	0,00	0,00	194	1,99	0,00	2,94	-9,26	5,92	0,00	0,00	0,00
194	1,99	0,00	-2,94	9,26	-5,92	0,00	0,00	195	2,66	0,00	2,94	-9,26	7,89	0,00	0,00	0,00
195	2,66	0,00	-2,94	9,26	-7,89	0,00	0,00	87	3,32	0,00	2,94	-9,26	9,87	0,00	0,00	0,00
196	3,85	0,00	0,16	9,73	-9,77	0,00	0,00	197	4,38	0,00	-0,16	-9,73	9,67	0,00	0,00	0,00
197	4,38	0,00	0,16	9,73	-9,67	0,00	0,00	198	4,92	0,00	-0,16	-9,73	9,57	0,00	0,00	0,00
198	4,92	0,00	0,16	9,73	-9,57	0,00	0,00	199	5,45	0,00	-0,16	-9,73	9,48	0,00	0,00	0,00
199	5,45	0,00	0,16	9,73	-9,48	0,00	0,00	88	5,98	0,00	-0,16	-9,73	9,38	0,00	0,00	0,00
200	6,41	0,00	3,01	9,22	-7,55	0,00	0,00	201	6,85	0,00	-2,93	-9,13	5,76	0,00	0,00	0,00
201	6,85	0,00	2,93	9,13	-5,76	0,00	0,00	202	7,28	0,00	-2,78	-8,98	4,04	0,00	0,00	0,00
202	7,28	0,00	2,78	8,98	-4,04	0,00	0,00	203	7,72	0,00	-2,58	-8,77	2,42	0,00	0,00	0,00
203	7,72	0,00	2,58	8,77	-2,42	0,00	0,00	89	8,15	0,00	-2,32	-8,50	0,94	0,00	0,00	0,00
204	0,66	0,00	-3,26	7,05	-2,19	0,00	0,00	205	1,33	0,00	3,26	-7,05	4,38	0,00	0,00	0,00
205	1,33	0,00	-3,26	7,05	-4,38	0,00	0,00	206	1,99	0,00	3,26	-7,05	6,57	0,00	0,00	0,00
206	1,99	0,00	-3,26	7,05	-6,57	0,00	0,00	207	2,66	0,00	3,26	-7,05	8,75	0,00	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	ln.	(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
218	1,99	0,00	-2,94	9,27	9,27	-5,92	0,00	0,00	219	2,66	0,00	2,94	-9,27	7,89	0,00	0,00
219	2,66	0,00	-2,94	9,27	9,27	-7,89	0,00	0,00	104	3,32	0,00	2,94	-9,27	9,87	0,00	0,00
220	3,85	0,00	0,17	9,73	9,73	-9,77	0,00	0,00	221	4,38	0,00	-0,17	-9,73	9,67	0,00	0,00
221	4,38	0,00	0,17	9,73	9,73	-9,67	0,00	0,00	222	4,92	0,00	-0,17	-9,73	9,57	0,00	0,00
222	4,92	0,00	0,17	9,73	9,73	-9,57	0,00	0,00	223	5,45	0,00	-0,17	-9,73	9,47	0,00	0,00
223	5,45	0,00	0,17	9,73	9,73	-9,47	0,00	0,00	105	5,98	0,00	-0,17	-9,73	9,38	0,00	0,00
224	6,41	0,00	3,01	9,22	9,22	-7,55	0,00	0,00	225	6,85	0,00	-2,93	-9,13	5,76	0,00	0,00
225	6,85	0,00	2,93	9,13	9,13	-5,76	0,00	0,00	226	7,28	0,00	-2,78	-8,98	4,04	0,00	0,00
226	7,28	0,00	2,78	8,98	8,98	-4,04	0,00	0,00	227	7,72	0,00	-2,58	-8,77	2,42	0,00	0,00
227	7,72	0,00	2,58	8,77	8,77	-2,42	0,00	0,00	106	8,15	0,00	-2,32	-8,50	0,94	0,00	0,00
228	0,66	0,00	-3,26	7,06	7,06	-2,19	0,00	0,00	229	1,33	0,00	3,26	-7,06	4,38	0,00	0,00
229	1,33	0,00	-3,26	7,06	7,06	-4,38	0,00	0,00	230	1,99	0,00	3,26	-7,06	6,57	0,00	0,00
230	1,99	0,00	-3,26	7,06	7,06	-6,57	0,00	0,00	231	2,66	0,00	3,26	-7,06	8,76	0,00	0,00
231	2,66	0,00	-3,26	7,06	7,06	-8,76	0,00	0,00	113	3,32	0,00	3,26	-7,06	10,94	0,00	0,00
232	3,85	0,00	-0,84	7,73	7,73	-11,45	0,00	0,00	233	4,38	0,00	0,84	-7,73	11,95	0,00	0,00
233	4,38	0,00	-0,84	7,73	7,73	-11,95	0,00	0,00	234	4,92	0,00	0,84	-7,73	12,45	0,00	0,00
234	4,92	0,00	-0,84	7,73	7,73	-12,45	0,00	0,00	235	5,45	0,00	0,84	-7,73	12,95	0,00	0,00
235	5,45	0,00	-0,84	7,73	7,73	-12,95	0,00	0,00	114	5,98	0,00	0,84	-7,73	13,46	0,00	0,00
236	6,41	0,00	1,47	7,62	7,62	-12,56	0,00	0,00	237	6,85	0,00	-1,43	-7,57	11,69	0,00	0,00
237	6,85	0,00	1,43	7,57	7,57	-11,69	0,00	0,00	238	7,28	0,00	-1,35	-7,50	10,85	0,00	0,00
238	7,28	0,00	1,35	7,50	7,50	-10,85	0,00	0,00	239	7,72	0,00	-1,25	-7,39	10,06	0,00	0,00
239	7,72	0,00	1,25	7,39	7,39	-10,06	0,00	0,00	115	8,15	0,00	-1,12	-7,26	9,35	0,00	0,00
240	0,66	0,00	-2,94	9,31	9,31	-1,97	0,00	0,00	241	1,33	0,00	2,94	-9,31	3,95	0,00	0,00
241	1,33	0,00	-2,94	9,31	9,31	-3,95	0,00	0,00	242	1,99	0,00	2,94	-9,31	5,92	0,00	0,00
242	1,99	0,00	-2,94	9,31	9,31	-5,92	0,00	0,00	243	2,66	0,00	2,94	-9,31	7,89	0,00	0,00
243	2,66	0,00	-2,94	9,31	9,31	-7,89	0,00	0,00	53	3,32	0,00	2,94	-9,31	9,87	0,00	0,00
244	3,85	0,00	0,16	9,76	9,76	-9,77	0,00	0,00	245	4,38	0,00	-0,16	-9,76	9,67	0,00	0,00
245	4,38	0,00	0,16	9,76	9,76	-9,67	0,00	0,00	246	4,92	0,00	-0,16	-9,76	9,57	0,00	0,00
246	4,92	0,00	0,16	9,76	9,76	-9,57	0,00	0,00	247	5,45	0,00	-0,16	-9,76	9,48	0,00	0,00
247	5,45	0,00	0,16	9,76	9,76	-9,48	0,00	0,00	54	5,98	0,00	-0,16	-9,76	9,38	0,00	0,00
248	6,41	0,00	3,01	9,24	9,24	-7,55	0,00	0,00	249	6,85	0,00	-2,93	-9,15	5,76	0,00	0,00
249	6,85	0,00	2,93	9,15	9,15	-5,76	0,00	0,00	250	7,28	0,00	-2,78	-9,00	4,04	0,00	0,00
250	7,28	0,00	2,78	9,00	9,00	-4,04	0,00	0,00	251	7,72	0,00	-2,58	-8,79	2,42	0,00	0,00
251	7,72	0,00	2,58	8,79	8,79	-2,42	0,00	0,00	55	8,15	0,00	-2,32	-8,53	0,94	0,00	0,00
252	0,66	0,00	-3,26	7,09	7,09	-2,19	0,00	0,00	253	1,33	0,00	3,26	-7,09	4,38	0,00	0,00
253	1,33	0,00	-3,26	7,09	7,09	-4,38	0,00	0,00	254	1,99	0,00	3,26	-7,09	6,57	0,00	0,00
254	1,99	0,00	-3,26	7,09	7,09	-6,57	0,00	0,00	255	2,66	0,00	3,26	-7,09	8,76	0,00	0,00
255	2,66	0,00	-3,26	7,09	7,09	-8,76	0,00	0,00	62	3,32	0,00	3,26	-7,09	10,94	0,00	0,00
256	3,85	0,00	-0,84	7,76	7,76	-11,45	0,00	0,00	257	4,38	0,00	0,84	-7,76	11,95	0,00	0,00
257	4,38	0,00	-0,84	7,76	7,76	-11,95	0,00	0,00	258	4,92	0,00	0,84	-7,76	12,45	0,00	0,00
258	4,92	0,00	-0,84	7,76	7,76	-12,45	0,00	0,00	259	5,45	0,00	0,84	-7,76	12,95	0,00	0,00
259	5,45	0,00	-0,84	7,76	7,76	-12,95	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,84	-7,76	13,46	0,00	0,00
260	6,41	0,00	1,47	7,64	7,64	-12,56	0,00	0,00	261	6,85	0,00	-1,43	-7,60	11,69	0,00	0,00
261	6,85	0,00	1,43	7,60	7,60	-11,69	0,00	0,00	262	7,28	0,00	-1,35	-7,52	10,85	0,00	0,00
262	7,28	0,00	1,35	7,52	7,52	-10,85	0,00	0,00	263	7,72	0,00	-1,25	-7,42	10,06	0,00	0,00
263	7,72	0,00	1,25	7,42	7,42	-10,06	0,00	0,00	64	8,15	0,00	-1,12	-7,28	9,35	0,00	0,00
264	0,66	0,00	-2,94	9,31	9,31	-1,97	0,00	0,00	265	1,33	0,00	2,94	-9,31	3,95	0,00	0,00
265	1,33	0,00	-2,94	9,31	9,31	-3,95	0,00	0,00	266	1,99	0,00	2,94	-9,31	5,92	0,00	0,00
266	1,99	0,00	-2,94	9,31	9,31	-5,92	0,00	0,00	267	2,66	0,00	2,94	-9,31	7,89	0,00	0,00
267	2,66	0,00	-2,94	9,31	9,31	-7,89	0,00	0,00	121	3,32	0,00	2,94	-9,31	9,87	0,00	0,00
268	3,85	0,00	0,16	9,76	9,76	-9,77	0,00	0,00	269	4,38	0,00	-0,16	-9,76	9,67	0,00	0,00
269	4,38	0,00	0,16	9,76	9,76	-9,67	0,00	0,00	270	4,92	0,00	-0,16	-9,76	9,57	0,00	0,00
270	4,92	0,00	0,16	9,76	9,76	-9,57	0,00	0,00	271	5,45	0,00	-0,16	-9,76	9,48	0,00	0,00
271	5,45	0,00	0,16	9,76	9,76	-9,48	0,00	0,00	122	5,98	0,00	-0,16	-9,76	9,38	0,00	0,00
272	6,41	0,00	3,01	9,24	9,24	-7,55	0,00	0,00	273	6,85	0,00	-2,93	-9,15	5,76	0,00	0,00
273	6,85	0,00	2,93	9,15	9,15	-5,76	0,00	0,00	274	7,28	0,00	-2,78	-9,00	4,04	0,00	0,00
274	7,28	0,00	2,78	9,00	9,00	-4,04	0,00	0,00	275	7,72	0,00	-2,58	-8,79	2,42	0,00	0,00
275	7,72	0,00	2,58	8,79	8,79	-2,42	0,00	0,00	123	8,15	0,00	-2,32	-8,53	0,94	0,00	0,00
276	0,66	0,00	-3,26	7,09	7,09	-2,19	0,00	0,00	277	1,33	0,00	3,26	-7,09	4,38	0,00	0,00
277	1,33	0,00	-3,26	7,09	7,09	-4,38	0,00	0,00	278	1,99	0,00	3,26	-7,09	6,57	0,00	0,00
278	1,99	0,00	-3,26	7,09	7,09	-6,57	0,00	0,00	279	2,66	0,00	3,26	-7,09	8,76	0,00	0,00
279	2,66	0,00	-3,26	7,09	7,09	-8,76	0,00	0,00	145	3,32	0,00	3,26	-7,09	10,94	0,00	0,00
280	3,85	0,00	-0,84	7,76	7,76	-11,45	0,00	0,00	281	4,38	0,00	0,84	-7,76	11,95	0,00	0,00
281	4,38	0,00	-0,84	7,76	7,76	-11,95	0,00	0,00	282	4,92	0,00	0,84	-7,76	12,45	0,00	0,00
282	4,92	0,00	-0,84	7,76	7,76	-12,45	0,00	0,00	283	5,45	0,00	0,84	-7,76	12,95	0,00	0,00
283	5,45	0,00	-0,84	7,76	7,76	-12,95	0,00	0,00	149	5,98	0,00	0,84	-7,76	13,46	0,00	0,00
284	6,41	0,00	1,47	7,64	7,64	-12,56	0,00	0,00	285	6,85	0,00	-1,43	-7,60	11,69	0,00	0,00
285	6,85	0,00	1,43	7,60	7,60	-11,69	0,00	0,00	286	7,28	0,00	-1,35	-7,52	10,85	0,00	0,00
286	7,28	0,00	1,35	7,52	7,52	-10,85	0,00	0,00	287	7,72	0,00	-1,25	-7,42	10,06	0,00	0,00
287	7,72	0,00	1,25	7,42	7,42	-10,06	0,00	0,00	150	8,15	0,00	-1,12	-7,28	9,35	0,00	0,00

CARATT. VENTO LONGITUDINALE: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	0,36	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	
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	
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	
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	
5	8,96															

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	-0,37	-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	0,00
11	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	0,00
10	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	0,00
18	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	0,00
19	3,32	0,00	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	0,00
20	5,98	0,00	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	0,00
21	8,15	0,00	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	0,00
22	8,96	0,00	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	0,00
23	9,74	0,00	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	0,00
24	9,95	0,00	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	0,00
25	10,73	0,00	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	0,00
27	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	0,00
28	3,32	0,00	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	0,00
29	5,98	0,00	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	0,00
30	8,15	0,00	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	0,00
31	8,96	0,00	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	0,00
32	9,74	0,00	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	0,00
33	9,95	0,00	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	0,00
34	10,73	0,00	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	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	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
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
38	8,15	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
39	8,96	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
40	9,74	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
41	9,95	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	0,00
42	10,73	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	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	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
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
47	8,15	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
48	8,96	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
49	9,74	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
50	9,95	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	-0,01	0,00
51	10,73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	43	11,06	0,00	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	53	3,32	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,00	0,00
37	5,98	0,00	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00	54	5,98	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,00	0,00
38	8,15	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	55	8,15	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00	0,00
40	9,74	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	57	9,74	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00	0,00
42	10,73	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	59	10,73	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00	0,00
43	11,06	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
45	3,32	0,00	0,00	0,38	0,00	0,00	0,00	62	3,32	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,00	0,00	0,00
46	5,98	0,00	0,00	0,28	0,00	0,00	0,00	63	5,98	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,00	0,00
47	8,15	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	64	8,15	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00	0,00
49	9,74	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00	66	9,74	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00	0,00
51	10,73	0,00	0,00	0,37	0,00	0,00	0,00	68	10,73	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,51	-2,18	0,00	0,00	0,00	192	0,66	0,00	-0,51	2,18	-0,34	0,00	0,00	0,00
87	3,32	0,00	-0,03	-1,31	1,71	0,01	0,00	196	3,85	0,00	0,03	1,31	-1,69	-0,01	0,00	0,00
88	5,98	0,00	-0,30	-0,54	1,62	0,01	0,00	200	6,41	0,00	0,30	0,54	-1,44	-0,01	0,00	0,00
89	8,15	0,00	-0,34	0,10	0,73	0,00	0,00	90	8,96	0,00	0,34	-0,10	-0,22	0,00	0,00	0,00
90	8,96	0,00	-0,34	0,10	0,22	0,00	0,00	91	9,74	0,00	0,34	-0,10	0,28	0,00	0,00	0,00
91	9,74	0,00	-0,25	0,54	-0,28	0,00	0,00	92	9,95	0,00	0,25	-0,54	0,44	0,00	0,00	0,00
92	9,95	0,00	-0,25	0,55	-0,44	0,00	0,00	93	10,73	0,00	0,25	-0,55	1,04	0,01	0,00	0,00
93	10,73	0,00	-0,09	0,77	-1,04	-0,01	0,00	94	11,06	0,00	0,09	-0,77	1,32	0,01	0,00	0,00
95	0,00	0,00	0,51	-2,18	0,00	0,00	0,00	204	0,66	0,00	-0,51	2,18	-0,34	0,00	0,00	0,00
96	3,32	0,00	-0,03	-1,31	1,71	-0,01	0,00	208	3,85	0,00	0,03	1,31	-1,69	0,01	0,00	0,00
97	5,98	0,00	-0,30	-0,54	1,62	-0,01	0,00	212	6,41	0,00	0,30	0,54	-1,44	0,01	0,00	0,00
98	8,15	0,00	-0,34	0,10	0,73	0,00	0,00	99	8,96	0,00	0,34	-0,10	-0,22	0,00	0,00	0,00
99	8,96	0,00	-0,34	0,10	0,22	0,00	0,00	100	9,74	0,00	0,34	-0,10	0,28	0,00	0,00	0,00
100	9,74	0,00	-0,25	0,54	-0,28	0,00	0,00	101	9,95	0,00	0,25	-0,54	0,44	0,00	0,00	0,00
101	9,95	0,00	-0,25	0,55	-0,44	0,00	0,00	102	10,73	0,00	0,25	-0,55	1,04	-0,01	0,00	0,00
102	10,73	0,00	-0,09	0,77	-1,04	0,01	0,00	94	11,06	0,00	0,09	-0,77	1,32	-0,01	0,00	0,00
103	0,00	0,00	-0,51	2,18	0,00	0,00	0,00	216	0,66	0,00	0,51	-2,18	0,34	0,00	0,00	0,00
104	3,32	0,00	0,03	1,29	-1,71	0,01	0,00	220	3,85	0,00	-0,03	-1,29	1,69	-0,01	0,00	0,00
105	5,98	0,00	0,30	0,52	-1,62	0,01	0,00	224	6,41	0,00	-0,30	-0,52	1,44	-0,01	0,00	0,00
106	8,15	0,00	0,34	-0,12	-0,73	0,00	0,00	107	8,96	0,00	-0,34	0,12	0,22	0,00	0,00	0,00
107	8,96	0,00	0,34	-0,12	-0,22	0,00	0,00	108	9,74	0,00	-0,34	0,12	-0,28	0,00	0,00	0,00
108	9,74	0,00	0,25	-0,56	0,28	0,00	0,00	109	9,95	0,00	-0,25	0,56	-0,44	0,00	0,00	0,00
109	9,95	0,00	0,25	-0,57	0,44	0,00	0,00	110	10,73	0,00	-0,25	0,57	-1,04	0,01	0,00	0,00
110	10,73	0,00	0,09	-0,79	1,04	-0,01	0,00	111	11,06	0,00	-0,09	0,79	-1,32	0,01	0,00	0,00
112	0,00	0,00	-0,51	2,18	0,00	0,00	0,00	228	0,66	0,00	0,51	-2,18	0,34	0,00	0,00	0,00
113	3,32	0,00	0,03	1,29	-1,71	-0,01	0,00	232	3,85	0,00	-0,03	-1,29	1,69	0,01	0,00	0,00
114	5,98	0,00	0,30	0,52	-1,62	-0,01	0,00	236	6,41	0,00	-0,30	-0,52	1,44	0,01	0,00	0,00
115	8,15	0,00	0,34	-0,12	-0,73	0,00	0,00	116	8,96	0,00	-0,34	0,12	0,22	0,00	0,00	0,00
116	8,96	0,00	0,34	-0,12	-0,22	0,00	0,00	117	9,74	0,00	-0,34	0,12	-0,28	0,00	0,00	0,00
117	9,74	0,00	0,25	-0,56	0,28	0,00	0,00	118	9,95	0,00	-0,25	0,56	-0,44	0,00	0,00	0,00
118	9,95	0,00	0,25	-0,57	0,44	0,00	0,00	119	10,73	0,00	-0,25	0,57	-1,04			

CARATT. VENTO LONGITUDINALE: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
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	
156	1,33	0,00	-0,52	2,29	-0,70	0,00	0,00	157	1,99	0,00	0,52	-2,29	1,05	0,01	0,00	
157	1,99	0,00	-0,52	2,29	-1,05	-0,01	0,00	158	2,66	0,00	0,52	-2,29	1,40	0,01	0,00	
158	2,66	0,00	-0,52	2,29	-1,40	-0,01	0,00	28	3,32	0,00	0,52	-2,29	1,76	0		

**CARATT. VENTO LONGITUDINALE: ASTE**

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	ln.	(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
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	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	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	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	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	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	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,		

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)
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	Filo 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	VypIRd 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	VxpI.Rd dN/cm	VypI.Rd 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	β*l=	654,0	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	654,2	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	653,8	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	670,0	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	670,0	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	652,0	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	653,6	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	654,0	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	654,2	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	653,8	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	652,0	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	653,6	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	654,0	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	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	β*l=	654,2	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	653,8	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	β*l=	670,0	0	0	0	0	cl= 3	ε= 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	VxplRd dN/cm	VyplRd daN	T Rd dNcm	fy rid dN/cm	Rap %
Instab.:l=	652,0	β*l=	652,0	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.:l=	653,6	β*l=	653,6	0	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.:l=	654,0	β*l=	654,0	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.:l=	654,2	β*l=	654,2	0	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.:l=	653,8	β*l=	653,8	0	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.:l=	670,0	β*l=	670,0	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.:l=	652,0	β*l=	652,0	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.:l=	653,6	β*l=	653,6	0	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.:l=	654,0	β*l=	654,0	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.:l=	654,2	β*l=	654,2	0	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.:l=	653,8	β*l=	653,8	0	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.:l=	670,0	β*l=	670,0	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.:l=	670,0	β*l=	670,0	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.:l=	652,0	β*l=	652,0	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.:l=	653,6	β*l=	653,6	0	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.:l=	654,0	β*l=	654,0	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.:l=	654,2	β*l=	654,2	0	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 <sup>2</sup>	fcd kg/cm <sup>2</sup>	ftd kg/cm <sup>2</sup>	fvd kg/cm <sup>2</sup>
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	fgd kg/cmq	ftd kg/cmq	fgd 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)	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
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*l=		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		

**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: 14 Instab.:l=	12 qn=-695 11 9,95 63,6 β*l=	9,74 -695 9,95 β*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= 0,30	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 0,41 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 10,73 239,1 β*l=	9,95 -696 10,73 β*l=		3 2 1 167,4	-256 3699 -7671 -7671	-9844 -9745 9796 9796	0 0 0 0	0 28 0 KcC= 0,91	767 0 893 KcM= 1,00	0 4 9 Ry= 0,40	0 94 94 0,40	0 0 0 Wmax/rel/lim=	0 0 0 101,26	1 0 2 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 11,06 301,8 β*l=	10,73 -732 11,06 β*l=		1 1 1 211,3	-7276 -6993 -6914 -6993	9796 12760 12503 12760	0 0 0 0	0 -36 0 KcC= 0,81	2543 0 -749 KcM= 0,97	0 8 8 Ry= 0,52	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	0,18 0,00 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 0,66 67,1 β*l=	0,00 -5 0,66 β*l=		1 1 1 67,1	-14720 -14704 -14689 -14689	0 -1671 -3342 -3342	0 0 0 0	0 -4982 0 KcC= 1,00	-4980 0 -4984 KcM= 1,00	0 17 17 Ry= 0,22	0 0 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 3,85 59,6 β*l=	3,32 -18 3,85 β*l=		1 1 1 41,7	-15299 -15285 -15271 -15271	-16743 -16792 -16843 -16843	0 0 0 0	0 -168 0 KcC= 1,00	-161 0 -175 KcM= 1,00	0 18 18 Ry= 0,69	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	0,01 0,01 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 6,41 60,3 β*l=	5,98 -511 6,41 β*l=		1 1 2 42,2	-14528 -14290 5437 -14528	-17328 -16087 18674 -17328	0 0 0 0	0 4235 0 KcC= 1,00	0 0 -812 KcM= 1,00	0 17 6 Ry= 0,70	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 8,96 153,2 β*l=	8,15 -625 8,96 β*l=		2 3 3 107,2	4979 -670 -188 4979	15739 15082 14429 15739	0 0 0 0	0 -2975 0 KcC= 1,00	0 -7 -1136 KcM= 1,00	0 6 0 Ry= 0,48	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 9,74 149,0 β*l=	8,96 -627 9,74 β*l=		3 6 6 104,3	-195 -6930 -6069 -6069	14429 15464 16461 16461	0 0 0 0	0 -1135 0 KcC= 0,98	0 1868 775 KcM= 1,00	0 8 7 Ry= 0,50	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 0,67 7,45	0,07 0,11 0,05 mm	
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 22 Instab.:l=	23 qn=-695 24 9,95 63,6 β*l=	9,74 -695 9,95 β*l=		6 6 6 44,5	-5768 -5512 -5240 -5240	16461 17003 17347 17347	0 0 0 0	0 2001 0 KcC= 1,00	0 1401 756 KcM= 1,00	0 7 6 Ry= 0,52	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 10,73 239,1 β*l=	9,95 -696 10,73 β*l=		6 6 6 167,4	-5237 -4903 -3598 -4903	17347 17495 14211 17495	0 0 0 0	0 779 0 KcC= 0,91	0 -24 -2979 KcM= 1,00	0 6 4 Ry= 0,53	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 0,58 11,95	0,05 0,00 0,17 mm	
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 24 Instab.:l=	25 qn=-732 26 11,06 301,8 β*l=	10,73 -732 11,06 β*l=		6 1 1 211,3	-4168 -7101 -7023 -7101	14211 12785 12530 12785	0 0 0 0	0 -2161 0 KcC= 0,81	0 -34 -747 KcM= 0,97	0 5 8 Ry= 0,52	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 0,66 67,1 β*l=	0,00 -5 0,66 β*l=		1 1 1 67,1	-14720 -14704 -14689 -14689	0 -1671 -3342 -3342	0 0 0 0	0 -4980 0 KcC= 1,00	-4980 0 -4984 KcM= 1,00	0 17 17 Ry= 0,22	0 0 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	0,09 0,36 0,36 mm	
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 26 Instab.:l=	28 qn=-18 159 3,85 59,6 β*l=	3,32 -18 3,85 β*l=		1 1 1 41,7	-15299 -15285 -15271 -15271	-16743 -16792 -16843 -16843	0 0 0 0	0 -161 0 KcC= 1,00	-161 0 -175 KcM= 1,00	0 18 18 Ry= 0,69	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	0,01 0,01 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 6,41 60,3 β*l=	5,98 -511 6,41 β*l=		6 6 6 42,2	-9524 -9507 -9478 -14528	-21396 -20952 -20501 -17328	0 0 0 0	0 1454 0 KcC= 1,00	0 1486 1508 KcM= 1,00	0 11 11 Ry= 0,70	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 8,96 153,2 β*l=	8,15 -625 8,96 β*l=		6 6 6 107,2	-8244 -7968 -7648 -8244	-16997 -14453 -12331 -16997	0 0 0 0	0 3366 0 KcC= 0,98	0 3052 2658 KcM= 1,00	0 10 9 Ry= 0,53	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 0,50 7,66	0,20 0,18 0,16 mm	
Sez.N. 933 LL 12*72 Asta: 29 Instab.:l=	31 qn=-627 32 9,74 149,0 β*l=	8,96 -627 9,74 β*l=		6 3 3 104,3	-7631 -888 -657 -7631	-12331 -10753 -10312 -12331	0 0 0 0	0 2707 0 KcC= 0,98	0 518 657 KcM= 1,00	0 9 1 Ry= 0,40	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 0,03 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	0 732 757	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)	σn	σMx	σMy (daN/cmq)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Asta: 30 Instab.:l=	33 63,6	9,95 β*l=		3 44,5	-361 -501	-9832 -10312	0	0	770	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,05
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	33 -696		3 2	-357 3596	-9832 -9729	0	0	772	0	0	95	0	0	1	0	0,40	0,05
Asta: 31 Instab.:l=	34 239,1	10,73 β*l=		1 167,4	-7772 9818	9818	0	0	897	0	9	95	0	0	2	0	0,49	0,06
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	34 -732		1 1	-7385 -7101	9818 12785	0	0	2544	0	9	95	0	0	4	0	0,49	0,18
Asta: 32 Instab.:l=	26 301,8	11,06 β*l=		1 211,3	-7023 -7101	12530 12785	0	0	-747	0	8	123	0	0	1	0	0,63	0,05
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	35 -5		1 1	-14826 -14810	0 -1675	0	0	-4991	0	17	0	0	0	9	0	0,01	0,36
Asta: 33 Instab.:l=	168 67,1	0,66 β*l=		1 67,1	-14795 -14795	-3350 -3350	0	0	-4996	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	36 -18		1 1	-15376 -15362	-16782 -16831	0	0	-161	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01
Asta: 34 Instab.:l=	172 59,6	3,85 β*l=		1 41,7	-15347 -15347	-16882 -16882	0	0	-175	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	37 -511		1 1	-14583 -14345	-17368 -16125	0	0	4241	0	17	168	0	0	7	0	0,87	0,30
Asta: 35 Instab.:l=	176 60,3	6,41 β*l=		2 42,2	5437 -14583	18637 -17368	0	0	-805	0	6	180	0	0	1	0	0,80	0,05
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	38 -625		2 3	4995 -651	15718 15063	0	0	-2967	0	6	152	0	0	5	0	0,67	0,17
Asta: 36 Instab.:l=	39 153,2	8,96 β*l=		3 107,2	-186 4995	14421 15718	0	0	-1127	0	0	139	0	0	2	0	0,59	0,07
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	39 -627		6 6	-194 -6950	14421 15463	0	0	-1126	0	0	139	0	0	2	0	0,59	0,07
Asta: 37 Instab.:l=	40 149,0	9,74 β*l=		6 104,3	-6090 -6090	16466 16466	0	0	784	0	7	159	0	0	1	0	0,67	0,05
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	40 -695		6 6	-5766 -5510	16466 17010	0	0	2008	0	7	159	0	0	3	0	0,67	0,12
Asta: 38 Instab.:l=	41 63,6	9,95 β*l=		6 44,5	-5238 -5238	17357 17357	0	0	1408	0	6	164	0	0	2	0	0,69	0,08
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	41 -696		6 6	-5235 -4901	17357 17508	0	0	786	0	6	167	0	0	1	0	0,71	0,05
Asta: 39 Instab.:l=	42 239,1	10,73 β*l=		6 167,4	-3597 -4901	14238 17508	0	0	-2972	0	4	137	0	0	5	0	0,58	0,17
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	42 -732		6 1	-4158 -7101	14238 12818	0	0	-2158	0	5	137	0	0	4	0	0,58	0,13
Asta: 40 Instab.:l=	43 301,8	11,06 β*l=		1 211,3	-7022 -7101	12564 12818	0	0	-745	0	8	124	0	0	0	0	0,64	0,00
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	44 -5		1 1	-14826 -14810	0 -1675	0	0	-4991	0	17	16	0	0	9	0	0,09	0,36
Asta: 41 Instab.:l=	180 67,1	0,66 β*l=		1 67,1	-14795 -14795	-3350 -3350	0	0	-4996	0	17	32	0	0	9	0	0,18	0,36
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	45 -18		1 1	-15376 -15362	-16782 -16831	0	0	-161	0	18	162	0	0	0	0	0,85	0,01
Asta: 42 Instab.:l=	184 59,6	3,85 β*l=		1 41,7	-15347 -15347	-16882 -16882	0	0	-175	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	46 -511		6 6	-9567 -9550	-21436 -20990	0	0	1461	0	11	207	0	0	3	0	0,88	0,09
Asta: 43 Instab.:l=	188 60,3	6,41 β*l=		6 42,2	-9522 -14583	-20537 -17368	0	0	1514	0	11	198	0	0	3	0	0,84	0,09
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	47 -625		6 6	-8269 -7993	-17017 -14467	0	0	3375	0	10	164	0	0	6	0	0,69	0,20
Asta: 44 Instab.:l=	48 153,2	8,96 β*l=		6 107,2	-7673 -8269	-12338 -17017	0	0	2667	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	48 -627		3 3	-7656 -893	-12338 -10754	0	0	2716	0	9	119	0	0	5	0	0,50	0,16
Asta: 45 Instab.:l=	49 149,0	9,74 β*l=		3 104,3	-662 -7656	-10306 -12338	0	0	666	0	1	99	0	0	1	0	0,42	0,04
Sez.N. LL 12*72	933 qn=	49 -695		3 3	-488 -420	-10306 -10067	0	0	739	0	1	99	0	0	1	0	0,42	0,04
Asta: 46 Instab.:l=	50 63,6	9,95 β*l=		3 44,5	-347 -488	-9822 -10306	0	0	777	0	0	95	0	0	1	0	0,40	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)	σn	σMx	σMy	τx (daN/cmq)	τy	τMt	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	-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	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:	61	196	3,85	1	-15271	-16843	0	0	-175	0	18	162	0	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	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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cm <sup>2</sup> )	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	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	17495	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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cm <sup>2</sup> )	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cmq)	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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	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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cmq)	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Asta: 112	49	9,74		8	-552	0	0	0	-28	2	3	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	-552	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	189,68	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	34	10,73		16	-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	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 113	51	10,73		16	-51	0	0	0	-21	-3	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	-567	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	170,62	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 935	87	3,32		8	-242	0	0	0	71	-6	1	0	0	0	0	0,00	0,02	
LL 28*16	qn=	-19		0	22	103	0	0	0	0	9	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 114	104	3,32		8	-242	0	0	0	-71	-6	1	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	22	103	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. 936	88	5,98		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	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 115	105	5,98		0	14	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	14	40	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	136,91	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	89	8,15		8	-195	0	0	0	28	3	1	0	0	0	1	0,00	0,02	
Lam 12x16	qn=	-7		0	9	40	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 116	106	8,15		8	-195	0	0	0	-28	3	1	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	9	40	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	181,49	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	91	9,74		8	-211	0	0	0	28	4	1	0	0	0	1	0,00	0,03	
Lam 12x16	qn=	-7		0	4	40	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 117	108	9,74		8	-211	0	0	0	-28	4	1	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	4	40	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	199,43	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	93	10,73		8	-217	0	0	0	28	2	1	0	0	0	0	0,00	0,02	
Lam 12x16	qn=	-7		0	0	40	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 118	110	10,73		8	-217	0	0	0	-28	2	1	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	0	40	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	190,58	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	94	11,06		0	-1	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Lam 12x16	qn=	-7		0	-1	40	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 119	111	11,06		0	-1	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	-1	40	0	KcC= 0,14	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	172,35	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 935	96	3,32		8	-242	0	0	0	71	6	1	0	0	0	0	0,00	0,02	
LL 28*16	qn=	-19		0	22	103	0	0	0	0	9	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 120	113	3,32		8	-242	0	0	0	-71	6	1	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	22	103	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	122,09	4,54	29,00	mm		
Sez.N. 936	97	5,98		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	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 121	114	5,98		0	14	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	14	40	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	188,10	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	98	8,15		8	-195	0	0	0	28	-3	1	0	0	0	1	0,00	0,02	
Lam 12x16	qn=	-7		0	9	40	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 122	115	8,15		8	-195	0	0	0	-28	-3	1	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	9	40	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	204,95	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	100	9,74		8	-211	0	0	0	28	-4	1	0	0	0	1	0,00	0,03	
Lam 12x16	qn=	-7		0	4	40	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 123	117	9,74		8	-211	0	0	0	-28	-4	1	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	4	40	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	189,69	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	102	10,73		8	-217	0	0	0	28	-2	1	0	0	0	0	0,00	0,02	
Lam 12x16	qn=	-7		0	0	40	0	0	0	0	8	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 124	119	10,73		8	-217	0	0	0	-28	-2	1	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$		580,0	0	40	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	170,85	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 933	52	0,00		1	-14826	0	0	0	-4991	0	17	0	0	0	9	0,01	0,36	
LL 12*72	qn=	-5		1	-14810	-1675	0	0	-4994	0	17	16	0	0	9	0,09	0,36	
Asta: 173	240	0,66		1	-14795	-3350	0	0	-4996	0	17	32	0	0	9	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=	14,37	0,00	3,35	mm		
Sez.N. 933	53	3,32		1	-15376	-16782	0	0	-161	0	18	162	0	0	0	0,85	0,01	
LL 12*72	qn=	-18		1	-15362	-16831	0	0	-168	0	18	162	0	0	0	0,85	0,01	
Asta: 174	244	3,85		1	-15347	-16882	0	0	-175	0	18	163	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=	80,76	0,00	2,98	mm		
Sez.N. 933	54	5,98		1	-14583	-17368	0	0	4241	0	17	168	0	0	7	0,87	0,30	
LL 12*72	qn=	-511		1	-14345	-16125	0	0	4012	0	17	156	0	0	7	0,81	0,29	
Asta: 175	248	6,41		2	5437	18637	0	0	-805	0	6	180	0	0	1	0,80	0,05	
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=	129,84	0,06	3,01	mm		
Sez.N. 933	55	8,15		2	4995	15718	0	0	-2967	0	6	152	0	0	5	0,67	0,17	
LL 12*72	qn=	-625		3	-651	15063	0	0	-40	0	1	145	0	0	0	0,61	0,00	
Asta: 176	56	8,96		3	-186	14421	0	0	-1127	0	0	139	0	0	2	0,59	0,07	
Instab.:l=	153,2	$\beta^*l=$		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		

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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cmq)	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	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 <sup>2</sup> )	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*l=	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*l=	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 28x16	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*l=	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*l=	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*l=	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*l=	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*l=	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*l=	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*l=	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*l=	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*l=	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*l=	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*l=	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*l=	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*l=	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*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	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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cm <sup>2</sup> )	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
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=	129,25	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	$\beta^*l=$	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	$\beta^*l=$	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	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	$\beta^*l=$	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	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	$\beta^*l=$	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	$\beta^*l=$	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	$\beta^*l=$	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	$\beta^*l=$	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	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: 217	89	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	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	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: 218	91	9,74	8	-550	0	0	0	-28	-2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
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=	199,03	4,11	29,00	mm		
Sez.N. 936	127	10,73	13	-51	0	0	0	21	-3	0	0	0	0	0	0	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: 219	93	10,73	13	-51	0	0	0	-21	-3	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	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	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	$\beta^*l=$	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	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: 221	96	3,32	14	-14	0	0	0	-55	-15	0	0	0	0	1	0,00	0,02		
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=	118,36	4,54	29,00	mm		
Sez.N. 936	149	5,98	13	-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: 222	97	5,98	13	-10	0	0	0	-21	4	0	0	0	0	1	0,00	0,02		
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	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	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: 223	98	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	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	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: 224	100	9,74	8	-550	0	0	0	-28	2	3	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
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=	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	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: 225	102	10,73	14	-51	0	0	0	-21	3	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	580,0	$\beta^*l=$	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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cmq)	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
Sez.N. 935	121	3,32		13	-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: 226	87	3,32		13	-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	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	69	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: 227	70	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=	30,84	0,11	3,35	mm
Sez.N. 933	70	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: 228	71	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=	45,99	0,12	3,35	mm
Sez.N. 933	71	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: 229	72	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=	60,98	0,08	3,35	mm
Sez.N. 933	72	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: 230	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	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	73	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: 231	74	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=	98,27	0,05	2,98	mm
Sez.N. 933	74	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: 232	75	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=	110,99	0,08	2,98	mm
Sez.N. 933	75	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: 233	76	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=	123,32	0,08	2,98	mm
Sez.N. 933	76	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: 234	3	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=	135,19	0,07	2,98	mm
Sez.N. 933	77	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: 235	78	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=	144,58	0,13	3,01	mm
Sez.N. 933	78	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: 236	79	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=	154,44	0,15	3,01	mm
Sez.N. 933	79	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: 237	80	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=	163,22	0,15	3,01	mm
Sez.N. 933	80	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: 238	4	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=	170,83	0,15	3,01	mm
Sez.N. 933	81	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: 239	82	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=	48,46	0,13	3,35	mm
Sez.N. 933	82	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: 240	83	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=	71,64	0,17	3,35	mm
Sez.N. 933	83	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: 241	84	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=	93,63	0,19	3,35	mm
Sez.N. 933	84	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		

**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 <sup>2</sup> )	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Asta: 242	16	3,32		1	-14439	-16706	0	0	-4991	0	17	161	0	0	9	0	0,84	0,36
Instab.:l=	67,1	β*l=		67,1	-14439	-16706	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,93	Ry= 0,68	Wmax/rel/lim=	114,10	0,21	3,35	mm	
Sez.N. 933	85	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: 243	128	4,38		1	-15164	-16914	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Instab.:l=	59,6	β*l=		41,7	-15164	-16914	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,95	Ry= 0,69	Wmax/rel/lim=	139,94	0,21	2,98	mm	
Sez.N. 933	128	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: 244	130	4,92		1	-15135	-17031	0	0	-204	0	18	164	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab.:l=	59,6	β*l=		41,7	-15135	-17031	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,95	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	153,41	0,22	2,98	mm	
Sez.N. 933	130	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: 245	131	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=	165,12	0,23	2,98	mm	
Sez.N. 933	131	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: 246	15	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=	175,02	0,23	2,98	mm	
Sez.N. 933	131	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: 246	15	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=	175,02	0,23	2,98	mm	
Sez.N. 933	132	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: 247	133	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=	170,95	0,23	3,01	mm	
Sez.N. 933	133	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: 248	134	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=	175,57	0,23	3,01	mm	
Sez.N. 933	134	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: 249	135	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=	178,49	0,22	3,01	mm	
Sez.N. 933	135	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: 250	14	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=	179,79	0,20	3,01	mm	
Sez.N. 933	136	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: 251	137	1,33		1	-14657	-6688	0	0	-4989	0	17	65	0	0	9	0	0,34	0,36
Instab.:l=	67,1	β*l=		47,0	-14657	-6688	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,43	Ry= 0,34	Wmax/rel/lim=	26,92	0,00	3,35	mm	
Sez.N. 933	137	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: 252	139	1,99		1	-14626	-10037	0	0	-4993	0	17	97	0	0	9	0	0,51	0,36
Instab.:l=	67,1	β*l=		47,0	-14626	-10037	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,60	Ry= 0,45	Wmax/rel/lim=	40,41	0,01	3,35	mm	
Sez.N. 933	139	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: 253	140	2,66		1	-14595	-13388	0	0	-4998	0	17	129	0	0	9	0	0,68	0,36
Instab.:l=	67,1	β*l=		47,0	-14595	-13388	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,77	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	53,97	0,01	3,35	mm	
Sez.N. 933	140	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: 254	19	3,32		1	-14564	-16743	0	0	-5002	0	17	161	0	0	9	0	0,84	0,36
Instab.:l=	67,1	β*l=		67,1	-14564	-16743	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,93	Ry= 0,68	Wmax/rel/lim=	67,68	0,03	3,35	mm	
Sez.N. 933	141	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: 255	142	4,38		1	-15242	-16951	0	0	-189	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Instab.:l=	59,6	β*l=		41,7	-15242	-16951	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,95	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	89,15	0,01	2,98	mm	
Sez.N. 933	142	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: 256	143	4,92		1	-15214	-17069	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	0,01
Instab.:l=	59,6	β*l=		41,7	-15214	-17069	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	101,58	0,01	2,98	mm	
Sez.N. 933	143	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: 257	144	5,45		1	-15186	-17194	0	0	-218	0	18	166	0	0	0	0	0,87	0,02
Instab.:l=	59,6	β*l=		41,7	-15186	-17194	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	113,91	0,02	2,98	mm	
Sez.N. 933	144	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: 258	20	5,98		1	-15158	-17328	0	0	-232	0	18	167	0	0	0	0	0,87	



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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cmq)	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,84	Ry=	0,62	Wmax/rel/lim=	137,80	0,08	3,01
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,78	Ry=	0,55	Wmax/rel/lim=	148,58	0,10	3,01
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,75	Ry=	0,54	Wmax/rel/lim=	158,49	0,12	3,01
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,72	Ry=	0,51	Wmax/rel/lim=	167,40	0,13	3,01
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,43	Ry=	0,34	Wmax/rel/lim=	52,12	0,09	3,35
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,60	Ry=	0,45	Wmax/rel/lim=	77,02	0,14	3,35
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,77	Ry=	0,57	Wmax/rel/lim=	100,56	0,20	3,35
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,93	Ry=	0,68	Wmax/rel/lim=	122,29	0,25	3,35
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,95	Ry=	0,70	Wmax/rel/lim=	148,98	0,23	2,98
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,96	Ry=	0,70	Wmax/rel/lim=	162,72	0,24	2,98
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,96	Ry=	0,70	Wmax/rel/lim=	174,46	0,25	2,98
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,97	Ry=	0,71	Wmax/rel/lim=	184,15	0,26	2,98
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,89	Ry=	0,64	Wmax/rel/lim=	177,56	0,25	3,01
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,85	Ry=	0,61	Wmax/rel/lim=	181,25	0,24	3,01
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,81	Ry=	0,59	Wmax/rel/lim=	183,10	0,22	3,01
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	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,78	Ry=	0,56	Wmax/rel/lim=	183,38	0,21	3,01
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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cm <sup>2</sup> )	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	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	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=	-18		1	-15333	-16935	0	0	-183	0	18	163	0	0	0	0	0,85	0,01
Asta: 291	185	4,38		1	-15319	-16991	0	0	-190	0	18	164	0	0	0	0	0,86	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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cm <sup>2</sup> )	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	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	0,86	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: 292	186	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=	158,26	0,23	2,98	mm	
Sez.N. 933	186	4,92	1		-15291	-17108	0	0	-204	0	18	165	0	0	0	0	0,86	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: 293	187	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=	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	0,87	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: 294	46	5,98	6		-9621	-21436	0	0	-1407	0	11	207	0	0	2	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	0,84	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: 295	189	6,85	6		-9430	-19620	0	0	1524	0	11	189	0	0	3	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	0,80	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: 296	190	7,28	6		-9293	-18709	0	0	1490	0	11	180	0	0	3	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	0,76	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: 297	191	7,72	6		-9111	-17833	0	0	1411	0	11	172	0	0	2	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	0,73	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: 298	47	8,15	6		-8882	-17017	0	0	1289	0	10	164	0	0	2	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	0,18	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: 299	193	1,33	1		-14657	-6688	0	0	-4989	0	17	65	0	0	9	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	0,34	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: 300	194	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	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	0,51	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: 301	195	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	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	0,68	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: 302	87	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	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	0,85	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: 303	197	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	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	0,85	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: 304	198	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	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	0,86	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: 305	199	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	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	0,87	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: 306	88	5,98	1		-15158	-17328	0	0	-232	0	18	167	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	0,80	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: 307	201	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	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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cmq)	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 933	201	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: 308	202	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,78	Ry= 0,55	Wmax/rel/lim=	154,23	0,12		3,01	mm	
Sez.N. 933	202	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: 309	203	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,75	Ry= 0,54	Wmax/rel/lim=	163,08	0,14		3,01	mm	
Sez.N. 933	203	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: 310	89	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,72	Ry= 0,51	Wmax/rel/lim=	170,78	0,15		3,01	mm	
Sez.N. 933	204	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: 311	205	1,33		1	-14657	-6688	0	0	-4989	0	17	65	0	0	9	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=	48,45	0,08		3,35	mm	
Sez.N. 933	205	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: 312	206	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,60	Ry= 0,45	Wmax/rel/lim=	71,68	0,12		3,35	mm	
Sez.N. 933	206	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: 313	207	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,77	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	93,75	0,17		3,35	mm	
Sez.N. 933	207	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: 314	96	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,93	Ry= 0,68	Wmax/rel/lim=	114,28	0,21		3,35	mm	
Sez.N. 933	208	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: 315	209	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,95	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	140,10	0,20		2,98	mm	
Sez.N. 933	209	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: 316	210	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	153,55	0,21		2,98	mm	
Sez.N. 933	210	4,92		1	-15214	-17068	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: 317	211	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,96	Ry= 0,70	Wmax/rel/lim=	165,27	0,22		2,98	mm	
Sez.N. 933	211	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: 318	97	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,97	Ry= 0,71	Wmax/rel/lim=	175,19	0,23		2,98	mm	
Sez.N. 933	212	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: 319	213	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,89	Ry= 0,64	Wmax/rel/lim=	170,97	0,22		3,01	mm	
Sez.N. 933	213	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: 320	214	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,85	Ry= 0,61	Wmax/rel/lim=	175,56	0,21		3,01	mm	
Sez.N. 933	214	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: 321	215	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,81	Ry= 0,59	Wmax/rel/lim=	178,48	0,20		3,01	mm	
Sez.N. 933	215	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: 322	98	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	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,78	Ry= 0,56	Wmax/rel/lim=	179,81	0,20		3,01	mm	
Sez.N. 933	216	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: 323	217	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=	27,01	0,00		3,35	mm	
Sez.N. 933	217	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

**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 <sup>2</sup> )	τx	τy	τMt	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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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	β*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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cmq)	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cm <sup>2</sup> )	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
LL 12*72	qn=	-511		2	5495	17042	0	0	-1313	0	6	164	0	0	2	0	0,73	0,08
Asta: 357	251	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	251	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: 358	55	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	252	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: 359	253	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	253	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: 360	254	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	254	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: 361	255	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	255	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: 362	62	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	256	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: 363	257	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	257	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: 364	258	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=	158,26	0,23	2,98	mm		
Sez.N. 933	258	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: 365	259	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=	169,99	0,24	2,98	mm		
Sez.N. 933	259	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: 366	63	5,98		6	-9621	-21436	0	0	-1407	0	11	207	0	0	2	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=	179,79	0,25	2,98	mm		
Sez.N. 933	260	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: 367	261	6,85		6	-9430	-19620	0	0	1524	0	11	189	0	0	3	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=	174,36	0,24	3,01	mm		
Sez.N. 933	261	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: 368	262	7,28		6	-9293	-18709	0	0	1490	0	11	180	0	0	3	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=	178,49	0,23	3,01	mm		
Sez.N. 933	262	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	-18266	0	0	1456	0	11	176	0	0	3	0	0,75	0,09
Asta: 369	263	7,72		6	-9111	-17833	0	0	1411	0	11	172	0	0	2	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=	180,86	0,21	3,01	mm		
Sez.N. 933	263	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: 370	64	8,15		6	-8882	-17017	0	0	1289	0	10	164	0	0	2	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=	181,57	0,21	3,01	mm		
Sez.N. 933	264	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: 371	265	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=	28,72	0,01	3,35	mm		
Sez.N. 933	265	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: 372	266	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	266	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: 373	267	2,66		1	-14701	-13419	0	0	-5009	0	17	129	0	0	9	0	0,68	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)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cm <sup>2</sup> )	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	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)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (daN)	MxSd (daN*m)	MySd (daN*m)	VxSd (daN)	VySd (daN)	T Sd (daN*m)	$\sigma_n$	$\sigma_{Mx}$	$\sigma_{My}$ (daN/cmq)	$\tau_x$	$\tau_y$	$\tau_{Mt}$	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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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	$\beta^*=$		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)	QuoF (m)	Fattore 'q' Tagl. Fless.		Fattore 'q' Tagl. Fless.		Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoF (m)	Fattore 'q' Tagl. Fless.		Fattore 'q' 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		
3	3	128	3	77	5,98	6,41	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		
5	5	6	5	6	8,96	9,74	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		
7	7	8	7	8	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	8	8	9	8	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	10	16	136	16	85	3,32	3,85	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	12	14	13	14	13	8,15	8,96	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	14	12	11	12	11	9,74	9,95	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	16	10	9	10	9	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	18	19	148	19	141	3,32	3,85	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	20	21	22	21	22	8,15	8,96	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	22	23	24	23	24	9,74	9,95	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	24	25	26	25	26	10,73	11,06	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	26	28	160	28	159	3,32	3,85	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	28	30	31	30	31	8,15	8,96	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	30	32	33	32	33	9,74	9,95	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	32	34	26	34	26	10,73	11,06	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	34	36	172	36	172	3,32	3,85	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	36	38	39	38	39	8,15	8,96	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	38	40	41	40	41	9,74	9,95	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	40	42	43	42	43	10,73	11,06	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	42	45	184	45	184	3,32	3,85	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	44	47	48	47	48	8,15	8,96	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	46	49	50	49	50	9,74	9,95	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	48	51	43	51	43	10,73	11,06	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	50	37	88	37	54	5,98	5,98	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	52	40	91	40	57	9,74	9,74	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	54	43	94	43	60	11,06	11,06	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	56	46	97	46	63	5,98	5,98	1,33	1,33	1,33	1,33		
57	47	98	47	64	8,15	8,15	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		
59	51	102	51	68	10,73	10,73	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		
61	53	196	87	196	3,32	3,85	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		
63	55	56	89	90	8,15	8,96	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		
65	57	58	91	92	9,74	9,95	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		
67	59	60	93	94	10,73	11,06	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		
69	62	208	96	208	3,32	3,85	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		
71	64	65	98	99	8,15	8,96	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		
73	66	67	100	101	9,74	9,95	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		
75	68	60	102	94	10,73	11,06	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		
77	70	220	104	220	3,32	3,85	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		
79	72	73	106	107	8,15	8,96	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		
81	74	75	108	109	9,74	9,95	1,33	1,33	1,33	1,33	82	75	76	109	110	9,95	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33		
83	76	77	110	111	10,73	11,06	1,33	1,33	1,33	1,33	84	78	228	112	228	0,00	0,66	1,33	1,33	1,33	1,33		
85	79	232	113	232	3,32	3,85	1,33	1,33	1,33	1,33	86	80	2										

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	111	30	47	30	47	8,15	8,15	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	113	34	51	34	51	10,73	10,73	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	115	54	71	88	105	5,98	5,98	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	117	57	74	91	108	9,74	9,74	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	119	60	77	94	111	11,06	11,06	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	121	63	80	97	114	5,98	5,98	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	123	66	83	100	117	9,74	9,74	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	125	27	16	27	16	0,00	3,32	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	127	29	14	29	14	5,98	8,15	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	129	32	10	32	10	9,74	10,73	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	131	17	28	17	28	0,00	3,32	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	133	15	30	15	30	5,98	8,15	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	135	12	34	12	34	9,74	10,73	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	137	2	18	2	18	3,32	0,00	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	139	19	3	19	3	3,32	5,98	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	141	21	6	21	6	8,15	9,74	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	143	25	9	25	9	10,73	11,06	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	145	20	4	20	4	5,98	8,15	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	147	23	8	23	8	9,74	10,73	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	149	78	62	112	96	0,00	3,32	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	151	80	64	114	98	5,98	8,15	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	153	83	68	117	102	9,74	10,73	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	155	61	79	95	113	0,00	3,32	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	157	63	81	97	115	5,98	8,15	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	159	66	85	100	119	9,74	10,73	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	161	53	69	87	103	3,32	0,00	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	163	70	54	104	88	3,32	5,98	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	165	72	57	106	91	8,15	9,74	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	167	76	60	110	94	10,73	11,06	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	169	71	55	105	89	5,98	8,15	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	171	74	59	108	93	9,74	10,73	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	173	86	240	52	240	0,00	0,66	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	175	88	248	54	248	5,98	6,41	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	177	90	91	56	57	8,96	9,74	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	179	92	93	58	59	9,95	10,73	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	181	95	252	61	252	0,00	0,66	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	183	97	260	63	260	5,98	6,41	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	185	99	100	65	66	8,96	9,74	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	187	101	102	67	68	9,95	10,73	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	189	87	104	53	121	3,32	3,32	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	191	89	106	55	123	8,15	8,15	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	193	93	110	59	127	10,73	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33
193	93	110	59	127	10,73	10,73	1,33	1,33	1,33	1,33	194																					

**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'	
							Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.								Tagl.	Fless.	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/mm<sup>2</sup>

*Resistenza tangenziale di aderenza di calcolo:*

$f_{bd} = f_{bk} / \gamma_C = 2,69$  N/mm<sup>2</sup>

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/mm<sup>2</sup>

$f_{ck} = 0,83 R_{ck} = 24,9$  N/mm<sup>2</sup>

*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 daNm
V=	4518 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 <sup>2</sup>		
A fond orizz	68.750,00	mm <sup>2</sup>		
sez fond vert	1.000,00	mm <sup>2</sup>		
sez fond orizz	1.000,00	mm <sup>2</sup>		
$\gamma_{M0} =$	1,05			
$f_{yk} =$	235			
$F_{v,90} =$	1,807	N/mm <sup>2</sup>	su fond verticale	
$F_{v,0} =$	1,588	N/mm <sup>2</sup>	su fond orizzontale	

Area resistente a taglio

fondello vert

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

fondello orizz

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

Resistenza di calcolo a taglio:

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

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 $\varphi =$	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	daN	45180	N
------------	----------	-----	-------	---

Resistenza di calcolo a taglio:

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

Area resistente al taglio:  
 (per sezioni tubolari)

$A_v =$	$2 \cdot A / \pi =$	384	mm <sup>2</sup>
---------	---------------------	-----	-----------------

$V_{ED} / V_{c,Rd} \leq 1$	0,011	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  
 $\varphi =$   
 $\gamma_{M0} = 1,05$   
 $n^\circ$   
 bulloni 24 per ogni piastra Fe2  
 $f_{yk} = 235$   
 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:

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

Area resistente al taglio:

(per sezioni tubolari)

$A_v = 2 \cdot A / \pi = 128$  mm<sup>2</sup>

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

$A_v = A = 314$  mm<sup>2</sup>

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

□□=                    57 ° inclinazione del tirante rispetto alla verticale=                    0,497167 radianti  
 N=                    11305 daN                    legno  
 V=                    417 daN                    legno  
 M=                    10266 daN                    legno  
 N=                    684 daN                    controvento

Parametri di  
 progetto

bullone                    16 mm                    bullone di ancoraggio classe 8.8  
 M=                    1,05  
 $\gamma_{M0} =$                     1,05  
 n°                    4 per ogni piastra Fe8  
 bulloni                    4 per ogni piastra Fe8  
 $f_{yk} =$                     640  
 $N_p =$                     637,9955  
 n°                    1 per ogni controvento  
 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:

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

Area resistente al taglio:  
(per sezioni  
tubolari)

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

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

#### 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  $\varphi$  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:

$$V_{c,Rd} = \frac{A_v \cdot f_{yk}}{\sqrt{3} \cdot \gamma M_0} = 70.381,75 \quad \text{N}$$

*Area resistente al taglio:*  
(per sezioni  
tubolari)

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

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