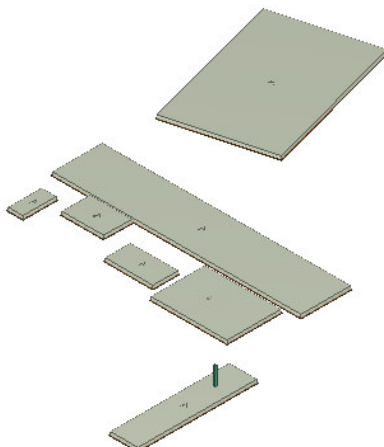


# 1 - DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA

La presente relazione tecnica di calcolo riguarda le verifiche condotte sulle nuove platee da realizzare, sotto riportate; in altra relazione riportata in calce si riportano le restanti platee oggetto di verifica.

## Vista Anteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale  $O, X, Y, Z$ , ha versore  $(1;1;-1)$



# 2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Le fasi di analisi e verifica della struttura sono state condotte in accordo alle seguenti disposizioni normative, per quanto applicabili in relazione al criterio di calcolo adottato dal progettista, evidenziato nel prosieguo della presente relazione:

**Legge 5 novembre 1971 n. 1086** (G. U. 21 dicembre 1971 n. 321)

"Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica".

**Legge 2 febbraio 1974 n. 64** (G. U. 21 marzo 1974 n. 76)

"Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche".

Indicazioni progettive per le nuove costruzioni in zone sismiche a cura del Ministero per la Ricerca scientifica - Roma 1981.

**D. M. Infrastrutture Trasporti 14 gennaio 2008** (G.U. 4 febbraio 2008 n. 29 - Suppl. Ord.)

"Norme tecniche per le Costruzioni".

Inoltre, in mancanza di specifiche indicazioni, ad integrazione della norma precedente e per quanto con esse non in contrasto, sono state utilizzate le indicazioni contenute nella:

**Circolare 2 febbraio 2009 n. 617 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti** (G.U. 26 febbraio 2009 n. 27 - Suppl. Ord.)

"Istruzioni per l'applicazione delle 'Norme Tecniche delle Costruzioni' di cui al D.M. 14 gennaio 2008".

**Eurocodice 3** - "Progettazione delle strutture in acciaio" - ENV 1993-1-1.

# 3 - MATERIALI IMPIEGATI E RESISTENZE DI CALCOLO

Per la realizzazione dell'opera in oggetto saranno impiegati i seguenti materiali:

## MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato															
N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub>	α <sub>T, i</sub>	E	G	C <sub>Erid</sub>	Stz	R <sub>ck</sub>	R <sub>cm</sub>	%R <sub>ck</sub>	γ <sub>c</sub>	f <sub>cd</sub>	f <sub>ctd</sub>	f <sub>cfm</sub>	N	n Ac
	[N/m <sup>3</sup> ]	[1/°C]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
<b>Cl. C25/30_B450C - (C25/30)</b>															
002	25.000	0,000010	31.447	13.103	60	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	15	003

## LEGENDA:

N <sub>id</sub>	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ <sub>k</sub>	Peso specifico.
α <sub>T, i</sub>	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.

### Caratteristiche calcestruzzo armato

N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub>	α <sub>T, i</sub>	E	G	C <sub>Erid</sub>	Stz	R <sub>ck</sub>	R <sub>cm</sub>	%R <sub>ck</sub>	γ <sub>c</sub>	f <sub>cd</sub>	f <sub>ctd</sub>	f <sub>cfm</sub>	N	n Ac
	[N/m <sup>3</sup> ]	[1/°C]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
<b>G</b>	Modulo elastico tangenziale.														
<b>C<sub>Erid</sub></b>	Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E <sub>sisma</sub> = E·C <sub>Erid</sub> ].														
<b>Stz</b>	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).														
<b>R<sub>ck</sub></b>	Resistenza caratteristica cubica.														
<b>R<sub>cm</sub></b>	Resistenza media cubica.														
<b>%R<sub>ck</sub></b>	Percentuale di riduzione della R <sub>ck</sub>														
<b>γ<sub>c</sub></b>	Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.														
<b>f<sub>cd</sub></b>	Resistenza di calcolo a compressione.														
<b>f<sub>ctd</sub></b>	Resistenza di calcolo a trazione.														
<b>f<sub>cfm</sub></b>	Resistenza media a trazione per flessione.														
<b>n Ac</b>	Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.														

## MATERIALI ACCIAIO

### Caratteristiche acciaio

N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub>	α <sub>T, i</sub>	E	G	Stz	f <sub>yk,1</sub> / f <sub>yk,2</sub>	f <sub>tk,1</sub> / f <sub>tk,2</sub>	f <sub>yd,1</sub> / f <sub>yd,2</sub>	f <sub>td</sub>	γ <sub>s</sub>	γ <sub>M1</sub>	γ <sub>M2</sub>	γ <sub>M3,SLV</sub>	γ <sub>M3,SLE</sub>	γ <sub>M7</sub> NCn t	Cnt
	[N/m <sup>3</sup> ]	[1/°C]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]							
<b>S235 - (S235)</b>																
001	78.500	0,000012	210,00 0	80.769	P	235,00 215,00	360 360	223,81 204,76	-	1,05	1,05	1,25	-	-	-	-
<b>Acciaio B450C - (B450C)</b>																
003	78.500	0,000010	210,00 0	80.769	P	450,00 -	-	391,30 -	-	1,15	-	-	-	-	-	-

### LEGENDA:

<b>N<sub>id</sub></b>	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
<b>γ<sub>k</sub></b>	Peso specifico.
<b>α<sub>T, i</sub></b>	Coefficiente di dilatazione termica.
<b>E</b>	Modulo elastico normale.
<b>G</b>	Modulo elastico tangenziale.
<b>Stz</b>	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
<b>f<sub>tk,1</sub></b>	Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con t ≤ 40 mm).
<b>f<sub>tk,2</sub></b>	Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
<b>f<sub>td</sub></b>	Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
<b>γ<sub>s</sub></b>	Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
<b>γ<sub>M1</sub></b>	Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
<b>γ<sub>M2</sub></b>	Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
<b>γ<sub>M3,SLV</sub></b>	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
<b>γ<sub>M3,SLE</sub></b>	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
<b>γ<sub>M7</sub></b>	Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
<b>f<sub>yk,1</sub></b>	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t ≤ 40 mm).
<b>f<sub>yk,2</sub></b>	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
<b>f<sub>yd,1</sub></b>	Resistenza di calcolo (per profili con t ≤ 40 mm).
<b>f<sub>yd,2</sub></b>	Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
<b>NOTE</b>	[-] = Parametro non significativo per il materiale.

## TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali			
Materiale	SL	Tensione di verifica	σ <sub>d,amm</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]
Cls C25/30_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	14,94
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	11,21
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

### LEGENDA:

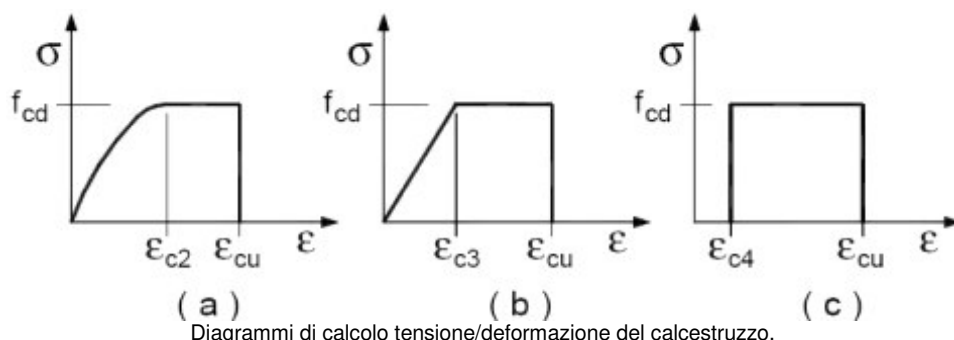
<b>SL</b>	Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
<b>σ<sub>d,amm</sub></b>	Tensione ammissibile per la verifica.

I valori dei parametri caratteristici dei suddetti materiali sono riportati anche nei "*Tabulati di calcolo*", nella relativa sezione.

Tutti i materiali impiegati dovranno essere comunque verificati con opportune prove di laboratorio secondo le prescrizioni della vigente Normativa.

I diagrammi costitutivi degli elementi in calcestruzzo sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al par. 4.1.2.1.2.2 del D.M. 14/01/2008; in particolare per le verifiche effettuate a pressoflessione retta e

pressoflessione deviata è adottato il modello riportato in fig. (a).



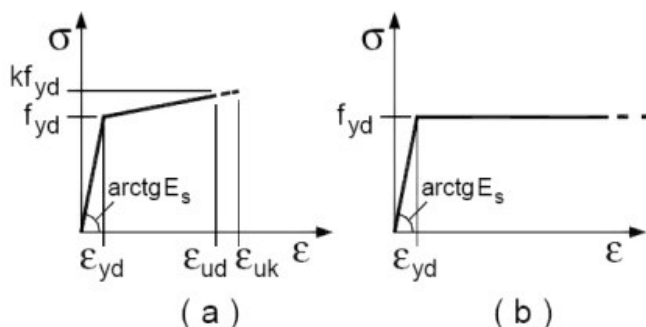
I valori di deformazione assunti sono:

$$\varepsilon_{c2} = 0,0020;$$

$$\varepsilon_{cu2} = 0,0035.$$

I diagrammi costitutivi dell'acciaio sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al par. 4.1.2.1.2.3 del D.M. 14/01/2008; in particolare è adottato il modello elastico perfettamente plastico rappresentato in fig. (b).

La resistenza di calcolo è data da  $f_{yk}/\gamma_f$ . Il coefficiente di sicurezza  $\gamma_f$  si assume pari a 1,15.



## 4 - TERRENO DI FONDAZIONE

Le indagini effettuate, mirate alla valutazione della velocità delle onde di taglio ( $V_{s30}$ ) e/o del numero di colpi dello Standard Penetration Test ( $N_{SPT}$ ), permettono di classificare il profilo stratigrafico, ai fini della determinazione dell'azione sismica, di categoria **C [C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti]**.

Tutti i parametri che caratterizzano i terreni di fondazione sono riportati nei "Tabulati di calcolo", nella relativa sezione. Per ulteriori dettagli si rimanda alle relazioni geologica e geotecnica.

## 5 - ANALISI DEI CARICHI

Un'accurata valutazione dei carichi è un requisito imprescindibile di una corretta progettazione, in particolare per le costruzioni realizzate in zona sismica.

Essa, infatti, è fondamentale ai fini della determinazione delle forze sismiche, in quanto incide sulla valutazione delle masse e dei periodi propri della struttura dai quali dipendono i valori delle accelerazioni (ordinate degli spettri di progetto).

La valutazione dei carichi e dei sovraccarichi è stata effettuata in accordo con le disposizioni del **D.M. 14/01/2008**.

La valutazione dei carichi permanenti è effettuata sulle dimensioni definitive.

Le analisi effettuate, corredate da dettagliate descrizioni, oltre che nei "Tabulati di calcolo" nella relativa sezione, sono di seguito riportate:

## ANALISI CARICHI

ANALISI CARICHI										Analisi carichi	
N <sub>id</sub>	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve	
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA		
										[N/m²]	
001	S	Platea	Abitazioni	<i>*vedi le relative tabelle dei carichi</i>	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN (Cat. F – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	2.500	0	

### LEGENDA:

**N<sub>id</sub>** Numero identificativo dell'analisi di carico.  
**T. C.** Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.  
**PP, PNS, SA** Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m<sup>2</sup>] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

## 6 - VALUTAZIONE DELL'AZIONE SISMICA

L'azione sismica è stata valutata in conformità alle indicazioni riportate al capitolo 3.2 del D.M. 14/01/2008 "Norme tecniche per le Costruzioni".

In particolare il procedimento per la definizione degli spettri di progetto per i vari Stati Limite per cui sono state effettuate le verifiche è stato il seguente:

- definizione della Vita Nominale e della Classe d'Uso della struttura, il cui uso combinato ha portato alla definizione del Periodo di Riferimento dell'azione sismica.
- Individuazione, tramite latitudine e longitudine, dei parametri sismici di base  $a_g$ ,  $F_0$  e  $T_c^*$  per tutti e quattro gli Stati Limite previsti (SLO, SLD, SLV e SLC); l'individuazione è stata effettuata interpolando tra i 4 punti più vicini al punto di riferimento dell'edificio.
- Determinazione dei coefficienti di amplificazione stratigrafica e topografica.
- Calcolo del periodo  $T_c$  corrispondente all'inizio del tratto a velocità costante dello Spettro.

I dati così calcolati sono stati utilizzati per determinare gli Spettri di Progetto nelle verifiche agli Stati Limite considerate.

Si riportano di seguito le coordinate geografiche del sito rispetto al Datum **ED50**:

Latitudine	Longitudine	Altitudine
[°]	[°]	[m]
41.1790	14.1440	51

### 6.1 Verifiche di regolarità

Sia per la scelta del metodo di calcolo, sia per la valutazione del fattore di struttura adottato, deve essere effettuato il controllo della regolarità della struttura.

La tabella seguente riepiloga, per la struttura in esame, le condizioni di regolarità in pianta ed in altezza soddisfatte.

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA	
La configurazione in pianta è compatta e approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali, in relazione alla distribuzione di masse e rigidezze	NO
Il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4	NO
Nessuna dimensione di eventuali rientri o sporgenze supera il 25 % della dimensione totale della costruzione nella corrispondente direzione	NO
Gli orizzontamenti possono essere considerati infinitamente rigidi nel loro piano rispetto agli elementi verticali e sufficientemente resistenti	SI
REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA	
Tutti i sistemi resistenti verticali (quali telai e pareti) si estendono per tutta l'altezza della costruzione	SI
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base	NO

Nelle strutture intelaiate progettate in CD"B" il rapporto tra resistenza effettiva e resistenza richiesta dal calcolo non è significativamente diverso per orizzontamenti diversi (il rapporto fra la resistenza effettiva e quella richiesta, calcolata ad un generico orizzontamento, non deve differire più del 20% dall'analogo rapporto determinato per un altro orizzontamento); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti	NO
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengono in modo graduale da un orizzontamento al successivo, rispettando i seguenti limiti: ad ogni orizzontamento il rientro non supera il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento, né il 20% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro piani per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	SI

La rigidezza è calcolata come rapporto fra il taglio complessivamente agente al piano e  $\delta$ , spostamento relativo di piano (il taglio di piano è la sommatoria delle azioni orizzontali agenti al di sopra del piano considerato). Tutti i valori calcolati ed utilizzati per le verifiche sono riportati nei "Tabulati di calcolo" nella relativa sezione.

La struttura è pertanto:

in pianta	in altezza
<b>NON REGOLARE</b>	<b>NON REGOLARE</b>

## 6.2 Classe di duttilità

La classe di duttilità è rappresentativa della capacità dell'edificio di dissipare energia in campo anelastico per azioni cicliche ripetute.

Le deformazioni anelastiche devono essere distribuite nel maggior numero di elementi duttili, in particolare le travi, salvaguardando in tal modo i pilastri e soprattutto i nodi travi pilastro che sono gli elementi più fragili.

Il D.M. 14/01/2008 definisce due tipi di comportamento strutturale:

- a) comportamento strutturale non-dissipativo;
- b) comportamento strutturale dissipativo.

Per strutture con comportamento strutturale dissipativo si distinguono due livelli di Capacità Dissipativa o Classi di Duttilità (CD).

- CD"A" (Alta);
- CD"B" (Bassa).

La differenza tra le due classi risiede nell'entità delle plasticizzazioni cui ci si riconduce in fase di progettazione; per ambedue le classi, onde assicurare alla struttura un comportamento dissipativo e duttile evitando rotture fragili e la formazione di meccanismi instabili impreveduti, si fa ricorso ai procedimenti tipici della gerarchia delle resistenze.

La struttura in esame è stata progettata in classe di duttilità **classe "BASSA"**.

## 6.3 Spettri di Progetto per S.L.U. e S.L.D.

L'edificio è stato progettato per una **Vita Nominale** pari a **50** e per **Classe d'Uso** pari a **2**.

In base alle indagini geognostiche effettuate si è classificato il **suolo** di fondazione di **categoria C**, cui corrispondono i seguenti valori per i parametri necessari alla costruzione degli spettri di risposta orizzontale e verticale:

Stato Limite	Parametri di pericolosità sismica							
	$a_g$ [g]	$F_0$	$T^*_c$ [s]	$C_c$	$T_B$ [s]	$T_C$ [s]	$T_D$ [s]	$S_s$ [s]
SLO	0.0410	2.469	0.286	1.59	0.151	0.454	1.764	1.50
SLD	0.0506	2.461	0.320	1.53	0.163	0.489	1.802	1.50
SLV	0.1103	2.627	0.448	1.37	0.205	0.614	2.041	1.50
SLC	0.1378	2.651	0.496	1.32	0.219	0.657	2.151	1.48

Per la definizione degli spettri di risposta, oltre all'accelerazione ( $a_g$ ) al suolo (dipendente dalla classificazione sismica del Comune) occorre determinare il Fattore di Struttura ( $q$ ).

Il Fattore di struttura  $q$  è un fattore riduttivo delle forze elastiche introdotto per tenere conto delle capacità dissipative della struttura che dipende dal sistema costruttivo adottato, dalla Classe di Duttilità e dalla regolarità in altezza.

Si è inoltre assunto il **Coefficiente di Amplificazione Topografica** ( $S_T$ ) pari a **1,00**.

Tali succitate caratteristiche sono riportate negli allegati "Tabulati di calcolo" al punto "DATI GENERALI ANALISI SISMICA".

Per la struttura in esame sono stati determinati i seguenti valori:

Stato Limite di salvaguardia della Vita

Fattore di Struttura ( $q_x$ ) per sisma orizzontale in direzione X: **3,150;**  
 Fattore di Struttura ( $q_y$ ) per sisma orizzontale in direzione Y: **3,150;**  
 Fattore di Struttura ( $q_z$ ) per sisma verticale: **1,50.**

Di seguito si esplicita il calcolo del fattore di struttura utilizzato per il sisma orizzontale:

	Dir. X	Dir. Y
Tipologia (Tab. 7.4.I D.M. 14/01/2008)	A telaio, miste equivalenti a telaio	A telaio, miste equivalenti a telaio
Tipologia strutturale	con più campate	con più campate
$\alpha_u/\alpha_1$	<b>1,05</b>	<b>1,05</b>
$q_0$	<b>3,150</b>	<b>3,150</b>
$k_w$	<b>0,50</b>	<b>0,50</b>

Il fattore di struttura è calcolato secondo la relazione (7.3.1) del par. 7.3.1 del D.M. 14/01/2008:

$$q = K_w \cdot q_0 \cdot K_R;$$

dove:

$q_0$  è il valore massimo del fattore di struttura che dipende dal livello di duttilità attesa, dalla tipologia strutturale e dal rapporto  $\alpha_u/\alpha_1$  tra il valore dell'azione sismica per il quale si verifica la formazione di un numero di cerniere plastiche tali da rendere la struttura labile e quello per il quale il primo elemento strutturale raggiunge la plasticizzazione a flessione;

$K_R$  è un fattore riduttivo che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza;

$k_w$  è il coefficiente che riflette la modalità di collasso prevalente in sistemi strutturali con pareti.

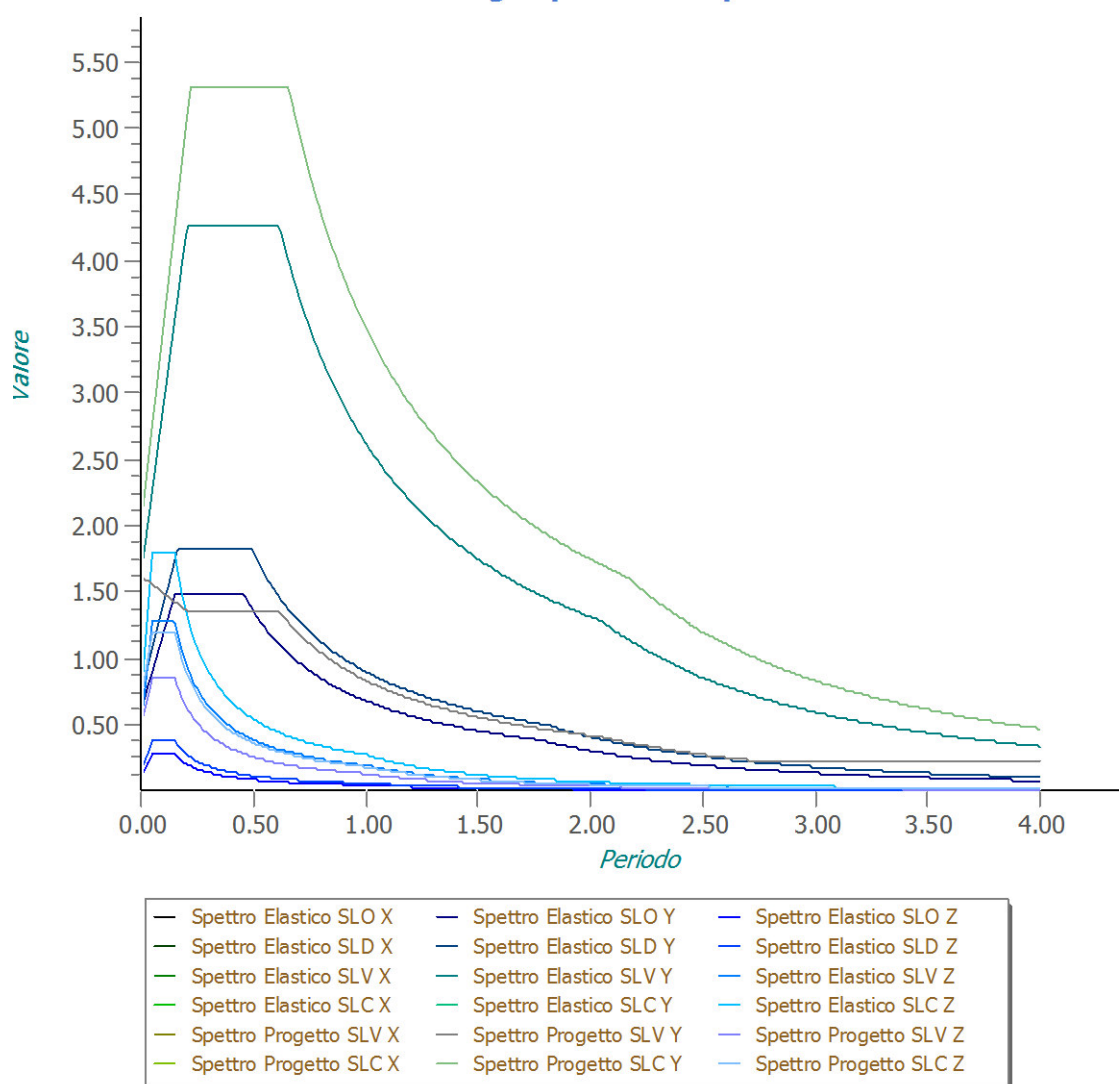
**N.B:** Per le costruzioni **regolari in pianta**, qualora non si proceda ad un'analisi non lineare finalizzata alla valutazione del rapporto  $\alpha_u/\alpha_1$ , per esso possono essere adottati i valori indicati nei par. 7.4.3.2 del D.M. 14/01/2008 per le diverse tipologie costruttive. Per le costruzioni **non regolari in pianta**, si possono adottare valori di  $\alpha_u/\alpha_1$  pari alla media tra 1,0 ed i valori di volta in volta forniti per le diverse tipologie costruttive.

**Tabella 7.4.I - Valori di  $q_0$**

Tipologia	$q_0$	
	CD"B"	CD"A"
Strutture a telaio, a pareti accoppiate, miste	$3,0 \cdot \alpha_u/\alpha_1$	$4,5 \cdot \alpha_u/\alpha_1$
Strutture a pareti non accoppiate	3,0	$4,0 \cdot \alpha_u/\alpha_1$
Strutture deformabili torsionalmente	2,0	3,0
Strutture a pendolo inverso	1,5	2,0

Gli spettri utilizzati sono riportati nella successiva figura.

## Grafico degli Spettri di Risposta



## 6.4 Metodo di Analisi

Il calcolo delle azioni sismiche è stato eseguito in analisi dinamica modale, considerando il comportamento della struttura in regime elastico lineare.

Il numero di **modi di vibrazione** considerato (**15**) ha consentito, nelle varie condizioni, di mobilitare le seguenti percentuali delle masse della struttura:

Stato Limite	Direzione Sisma	%
salvaguardia della vita	X	100.0
salvaguardia della vita	Y	100.0
salvaguardia della vita	Z	100.0

Per valutare la risposta massima complessiva di una generica caratteristica E, conseguente alla sovrapposizione dei modi, si è utilizzata una tecnica di combinazione probabilistica definita CQC (*Complete Quadratic Combination - Combinazione Quadratica Completa*):

$$E = \sqrt{\sum_{i,j=1,n} \rho_{ij} \cdot E_i \cdot E_j} \quad \text{con} \quad \rho_{ij} = \frac{8 \cdot \xi^2 \cdot (1 + \beta_{ij}) \cdot \beta_{ij}^3}{(1 - \beta_{ij}^2)^2 + 4 \cdot \xi^2 \cdot \beta_{ij} \cdot (1 + \beta_{ij}^2)} \quad \beta_{ij} = \frac{\omega_i}{\omega_j}$$

dove:

- n è il numero di modi di vibrazione considerati;
- $\xi$  è il coefficiente di smorzamento viscoso equivalente espresso in percentuale;
- $\beta_{ij}$  è il rapporto tra le frequenze di ciascuna coppia i-j di modi di vibrazione.

Le sollecitazioni derivanti da tali azioni sono state composte poi con quelle derivanti da carichi verticali, orizzontali non sismici secondo le varie combinazioni di carico probabilistiche. Il calcolo è stato effettuato mediante un programma agli elementi finiti le cui caratteristiche verranno descritte nel seguito.

Il calcolo degli effetti dell'azione sismica è stato eseguito con riferimento alla struttura spaziale, tenendo cioè

conto degli elementi interagenti fra loro secondo l'effettiva realizzazione escludendo i tamponamenti. Non ci sono approssimazioni su tetti inclinati, piani sfalsati o scale, solette, pareti irrigidenti e nuclei.

Si è tenuto conto delle deformabilità taglianti e flessionali degli elementi monodimensionali; muri, pareti, setti, solette sono stati correttamente schematizzati tramite elementi finiti a tre/quattro nodi con comportamento a guscio (sia a piastra che a lastra).

Sono stati considerati sei gradi di libertà per nodo; in ogni nodo della struttura sono state applicate le forze sismiche derivanti dalle masse circostanti.

Le sollecitazioni derivanti da tali forze sono state poi combinate con quelle derivanti dagli altri carichi come prima specificato.

## 6.5 Valutazione degli spostamenti

Gli spostamenti  $d_E$  della struttura sotto l'azione sismica di progetto allo SLV sono stati ottenuti moltiplicando per il fattore  $\mu_d$  i valori  $d_{Ee}$  ottenuti dall'analisi lineare, dinamica o statica, secondo l'espressione seguente:

$$d_E = \pm \mu_d \cdot d_{Ee}$$

dove

$$\begin{aligned} \mu_d &= q & \text{se } T_1 \geq T_C; \\ \mu_d &= 1 + (q-1) \cdot T_C / T_1 & \text{se } T_1 < T_C. \end{aligned}$$

In ogni caso  $\mu_d \leq 5q - 4$ .

## 6.6 Combinazione delle componenti dell'azione sismica

Le azioni orizzontali dovute al sisma sulla struttura vengono convenzionalmente determinate come agenti separatamente in due direzioni tra loro ortogonali prefissate. In generale, però, le componenti orizzontali del sisma devono essere considerate come agenti simultaneamente. A tale scopo, la combinazione delle componenti orizzontali dell'azione sismica è stata tenuta in conto come segue:

- gli effetti delle azioni dovuti alla combinazione delle componenti orizzontali dell'azione sismica sono stati valutati mediante le seguenti combinazioni:

$$E_{EdX} \pm 0,30E_{EdY}$$

$$E_{EdY} \pm 0,30E_{EdX}$$

dove:

$E_{EdX}$  rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione dell'azione sismica lungo l'asse orizzontale X scelto della struttura;

$E_{EdY}$  rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione dell'azione sismica lungo l'asse orizzontale Y scelto della struttura.

L'azione sismica verticale deve essere considerata in presenza di: elementi pressoché orizzontali con luce superiore a 20 m, elementi pressoché orizzontali precompressi, elementi a sbalzo pressoché orizzontali con luce maggiore di 5 m, travi che sostengono colonne, strutture isolate.

La combinazione della componente verticale del sisma, qualora portata in conto, con quelle orizzontali è stata tenuta in conto come segue:

- gli effetti delle azioni dovuti alla combinazione delle componenti orizzontali e verticali del sisma sono stati valutati mediante le seguenti combinazioni:

$$E_{EdX} \pm 0,30E_{EdY} \pm 0,30E_{EdZ}$$

$$E_{EdY} \pm 0,30E_{EdX} \pm 0,30E_{EdZ}$$

$$E_{EdZ} \pm 0,30E_{EdX} \pm 0,30E_{EdY}$$

dove:

$E_{EdX}$  e  $E_{EdY}$  sono gli effetti dell'azione sismica nelle direzioni orizzontali prima definite;

$E_{EdZ}$  rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione della componente verticale dell'azione sismica di progetto.

## 6.7 Eccentricità accidentali

Per valutare le eccentricità accidentali, previste in aggiunta all'eccentricità effettiva sono state considerate condizioni di carico aggiuntive ottenute applicando l'azione sismica nelle posizioni del centro di massa di ogni piano ottenute traslando gli stessi, in ogni direzione considerata, di una distanza pari a +/- 5% della dimensione massima del piano in direzione perpendicolare all'azione sismica.



## 7 - AZIONI SULLA STRUTTURA

I calcoli e le verifiche sono condotti con il metodo semiprobabilistico degli stati limite secondo le indicazioni del D.M. 14/01/2008. I carichi agenti sui solai, derivanti dall'analisi dei carichi, vengono ripartiti dal programma di calcolo in modo automatico sulle membrature (travi, pilastri, pareti, solette, platee, ecc.).

I carichi dovuti ai tamponamenti, sia sulle travi di fondazione che su quelle di piano, sono schematizzati come carichi lineari agenti esclusivamente sulle aste.

Su tutti gli elementi strutturali è inoltre possibile applicare direttamente ulteriori azioni concentrate e/o distribuite (variabili con legge lineare ed agenti lungo tutta l'asta o su tratti limitati di essa).

Le azioni introdotte direttamente sono combinate con le altre (carichi permanenti, accidentali e sisma) mediante le combinazioni di carico di seguito descritte; da esse si ottengono i valori probabilistici da impiegare successivamente nelle verifiche.

### 7.1 Stato Limite di Salvaguardia della Vita

Le azioni sulla costruzione sono state cumulate in modo da determinare condizioni di carico tali da risultare più sfavorevoli ai fini delle singole verifiche, tenendo conto della probabilità ridotta di intervento simultaneo di tutte le azioni con i rispettivi valori più sfavorevoli, come consentito dalle norme vigenti.

Per gli stati limite ultimi sono state adottate le combinazioni del tipo:

$$\gamma_{G1} G_1 + \gamma_{G2} G_2 + \gamma_P P + \gamma_{Q1} Q_{K1} + \gamma_{Q2} \psi_{02} Q_{K2} + \gamma_{Q3} \psi_{03} Q_{K3} + \dots \quad (1)$$

dove:

- $G_1$  rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi strutturali; peso proprio del terreno, quando pertinente; forze indotte dal terreno (esclusi gli effetti di carichi variabili applicati al terreno); forze risultanti dalla pressione dell'acqua (quando si configurino costanti nel tempo);
- $G_2$  rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- $P$  rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
- $Q$  azioni sulla struttura o sull'elemento strutturale con valori istantanei che possono risultare sensibilmente diversi fra loro nel tempo:
  - di lunga durata: agiscono con un'intensità significativa, anche non continuativamente, per un tempo non trascurabile rispetto alla vita nominale della struttura;
  - di breve durata: azioni che agiscono per un periodo di tempo breve rispetto alla vita nominale della struttura;
- $Q_{ki}$  rappresenta il valore caratteristico della i-esima azione variabile;
- $\gamma_{G1} \gamma_{G2} \gamma_P$  coefficienti parziali come definiti nella Tab. 2.6.I del D.M. 14/01/2008;
- $\psi_{0i}$  sono i coefficienti di combinazione per tenere conto della ridotta probabilità di concomitanza delle azioni variabili con i rispettivi valori caratteristici.

Le **32 combinazioni** risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico elementare: ciascuna condizione di carico accidentale, a rotazione, è stata considerata sollecitazione di base ( $Q_{K1}$  nella formula precedente).

I coefficienti relativi a tali combinazioni di carico sono riportati negli allegati "*Tabulati di calcolo*".

In zona sismica, oltre alle sollecitazioni derivanti dalle generiche condizioni di carico statiche, devono essere considerate anche le sollecitazioni derivanti dal sisma. L'azione sismica è stata combinata con le altre azioni secondo la seguente relazione:

$$G_1 + G_2 + P + E + \sum_i \psi_{2i} Q_{Ki}$$

dove:

- $E$  rappresenta l'azione sismica per lo stato limite in esame;
- $G_1$  rappresenta peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
- $G_2$  rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- $P$  rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
- $\psi_{2i}$  coefficiente di combinazione delle azioni variabili  $Q_i$ ;
- $Q_{Ki}$  valore caratteristico dell'azione variabile  $Q_i$ .

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \sum_i (\psi_{2i} Q_{Ki})$$

I valori dei coefficienti  $\psi_{2i}$  sono riportati nella seguente tabella:

Categoria/Azione	$\psi_{2i}$
------------------	-------------

Categoria A - Ambienti ad uso residenziale	0,3
Categoria B - Uffici	0,3
Categoria C - Ambienti suscettibili di affollamento	0,6
Categoria D - Ambienti ad uso commerciale	0,6
Categoria E - Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	0,8
Categoria F - Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso $\leq 30$ kN)	0,6
Categoria G - Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso $> 30$ kN)	0,3
Categoria H - Coperture	0,0
Vento	0,0
Neve (a quota $\leq 1000$ m s.l.m.)	0,0
Neve (a quota $> 1000$ m s.l.m.)	0,2
Variazioni termiche	0,0

Le verifiche strutturali e geotecniche delle fondazioni, sono state effettuate con l'**Approccio 2** come definito al par. 2.6.1 del D.M. 14/01/2008, attraverso la combinazione **A1+M1+R3**. Le azioni sono state amplificate tramite i coefficienti della colonna A1 (STR) definiti nella Tab. 6.2.I del D.M. 14/01/2008.

I valori di resistenza del terreno sono stati ridotti tramite i coefficienti della colonna M1 definiti nella Tab. 6.2.II del D.M. 14/01/2008.

I valori calcolati delle resistenze totali dell'elemento strutturale sono stati divisi per i coefficienti R3 della Tab. 6.4.I del D.M. 14/01/2008 per le fondazioni superficiali.

Si è quindi provveduto a progettare le armature di ogni elemento strutturale per ciascuno dei valori ottenuti secondo le modalità precedentemente illustrate. Nella sezione relativa alle verifiche dei "*Tabulati di calcolo*" in allegato sono riportati, per brevità, i valori della sollecitazione relativi alla combinazione cui corrisponde il minimo valore del coefficiente di sicurezza.

## 7.2 Stato Limite di Danno

L'azione sismica, ottenuta dallo spettro di progetto per lo Stato Limite di Danno, è stata combinata con le altre azioni mediante una relazione del tutto analoga alla precedente:

$$G_1 + G_2 + P + E + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$$

dove:

- E rappresenta l'azione sismica per lo stato limite in esame;
- $G_1$  rappresenta peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
- $G_2$  rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- P rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
- $\psi_{2i}$  coefficiente di combinazione delle azioni variabili  $Q_i$ ;
- $Q_{ki}$  valore caratteristico dell'azione variabile  $Q_i$ .

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \sum_i (\psi_{2i} \cdot Q_{ki}).$$

I valori dei coefficienti  $\psi_{2i}$  sono riportati nella tabella di cui allo SLV.

## 7.3 Stati Limite di Esercizio

Allo Stato Limite di Esercizio le sollecitazioni con cui sono state semiprogettate le aste in c.a. sono state ricavate applicando le formule riportate nel D.M. 14/01/2008 al par. 2.5.3. Per le verifiche agli stati limite di esercizio, a seconda dei casi, si fa riferimento alle seguenti combinazioni di carico:

rara	frequente	quasi permanente
$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + Q_{k1} + \sum_{i > 1} \psi_{0i} \cdot Q_{ki}$	$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_{i > 1} \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$	$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + \sum_{i > 1} \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$

dove:

- $G_{kj}$ : valore caratteristico della j-esima azione permanente;
- $P_{kh}$ : valore caratteristico della h-esima deformazione impressa;
- $Q_{ki}$ : valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione;
- $Q_{ki}$ : valore caratteristico della i-esima azione variabile;

- $\psi_{0i}$ : coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili di durata breve ma ancora significativi nei riguardi della possibile concomitanza con altre azioni variabili;
- $\psi_{1i}$ : coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattili di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
- $\psi_{2i}$ : coefficiente atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei.

Ai coefficienti  $\psi_{0i}$ ,  $\psi_{1i}$ ,  $\psi_{2i}$  sono attribuiti i seguenti valori:

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

In maniera analoga a quanto illustrato nel caso dello SLU le combinazioni risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico; a turno ogni condizione di carico accidentale è stata considerata sollecitazione di base [ $Q_{k1}$  nella formula (1)], con ciò dando origine a tanti valori combinati. Per ognuna delle combinazioni ottenute, in funzione dell'elemento (trave, pilastro, etc...) sono state effettuate le verifiche allo SLE (tensioni, deformazioni e fessurazione).

Negli allegati "Tabulati Di Calcolo" sono riportanti i coefficienti relativi alle combinazioni di calcolo generate relativamente alle combinazioni di azioni "**Quasi Permanente**" (1), "**Frequente**" (3) e "**Rara**" (3).

Nelle sezioni relative alle verifiche allo SLE dei citati tabulati, inoltre, sono riportati i valori delle sollecitazioni relativi alle combinazioni che hanno originato i risultati più gravosi.

## 8 - CODICE DI CALCOLO IMPIEGATO

### 8.1 Denominazione

Nome del Software	<b>EdiLus</b>
Versione	40.00c
Caratteristiche del Software	Software per il calcolo di strutture agli elementi finiti per Windows
Numero di serie	15049997
Intestatario Licenza	VERSIONE TRIAL (in prova per 30 giorni)
Produzione e Distribuzione	<b>ACCA software S.p.A.</b> Contrada Rosole 13 83043 BAGNOLI IRPINO (AV) - Italy Tel. 0827/69504 r.a. - Fax 0827/601235 e-mail: info@acca.it - Internet: www.acca.it

### 8.2 Sintesi delle funzionalità generali

Il pacchetto consente di modellare la struttura, di effettuare il dimensionamento e le verifiche di tutti gli elementi strutturali e di generare gli elaborati grafici esecutivi.

È una procedura integrata dotata di tutte le funzionalità necessarie per consentire il calcolo completo di una struttura mediante il metodo degli elementi finiti (FEM); la modellazione della struttura è realizzata tramite elementi Beam (travi e pilastri) e Shell (platee, pareti, solette, setti, travi-parete).

L'input della struttura avviene per oggetti (travi, pilastri, solai, solette, pareti, etc...) in un ambiente grafico integrato; il modello di calcolo agli elementi finiti, che può essere visualizzato in qualsiasi momento in una apposita finestra, viene generato dinamicamente dal software.

Apposite funzioni consentono la creazione e la manutenzione di archivi Sezioni, Materiali e Carichi; tali archivi

sono generali, nel senso che sono creati una tantum e sono pronti per ogni calcolo, potendoli comunque integrare/modificare in ogni momento.

L'utente non può modificare il codice ma soltanto eseguire delle scelte come:

- definire i vincoli di estremità per ciascuna asta (vincoli interni) e gli eventuali vincoli nei nodi (vincoli esterni);
- modificare i parametri necessari alla definizione dell'azione sismica;
- definire condizioni di carico;
- definire gli impalcati come rigidi o meno.

Il programma è dotato di un manuale tecnico ed operativo. L'assistenza è effettuata direttamente dalla casa produttrice, mediante linea telefonica o e-mail.

Il calcolo si basa sul solutore agli elementi finiti MICROSAP prodotto dalla società TESYS srl. La scelta di tale codice è motivata dall'elevata affidabilità dimostrata e dall'ampia documentazione a disposizione, dalla quale risulta la sostanziale uniformità dei risultati ottenuti su strutture standard con i risultati internazionalmente accettati ed utilizzati come riferimento.

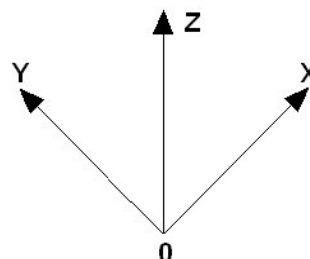
Tutti i risultati del calcolo sono forniti, oltre che in formato numerico, anche in formato grafico permettendo così di evidenziare agevolmente eventuali incongruenze.

Il programma consente la stampa di tutti i dati di input, dei dati del modello strutturale utilizzato, dei risultati del calcolo e delle verifiche dei diagrammi delle sollecitazioni e delle deformate.

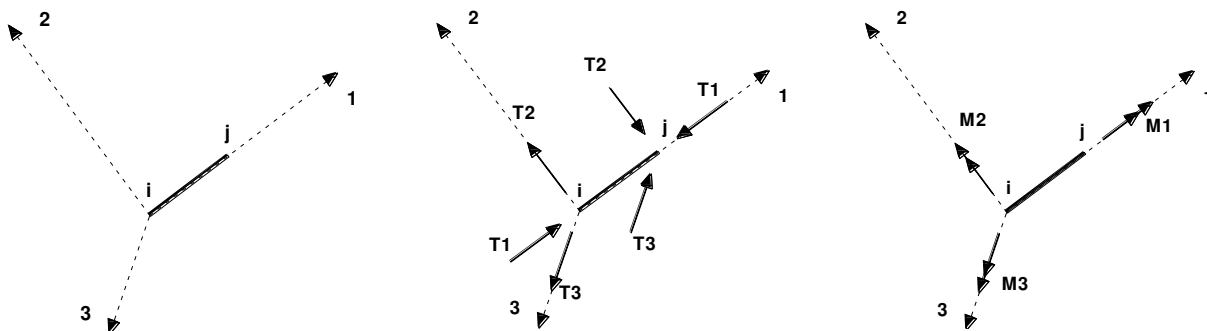
## 8.3 Sistemi di Riferimento

### 8.3.1 Riferimento globale

Il sistema di riferimento globale, rispetto al quale va riferita l'intera struttura, è costituito da una terna di assi cartesiani sinistrorsa O, X, Y, Z (X, Y, e Z sono disposti e orientati rispettivamente secondo il pollice, l'indice ed il medio della mano destra, una volta posizionati questi ultimi a 90° tra loro).



### 8.3.2 Riferimento locale per travi



L'elemento Trave è un classico elemento strutturale in grado di ricevere Carichi distribuiti e Carichi Nodali applicati ai due nodi di estremità; per effetto di tali carichi nascono, negli estremi, sollecitazioni di taglio, sforzo normale, momenti flettenti e torcenti.

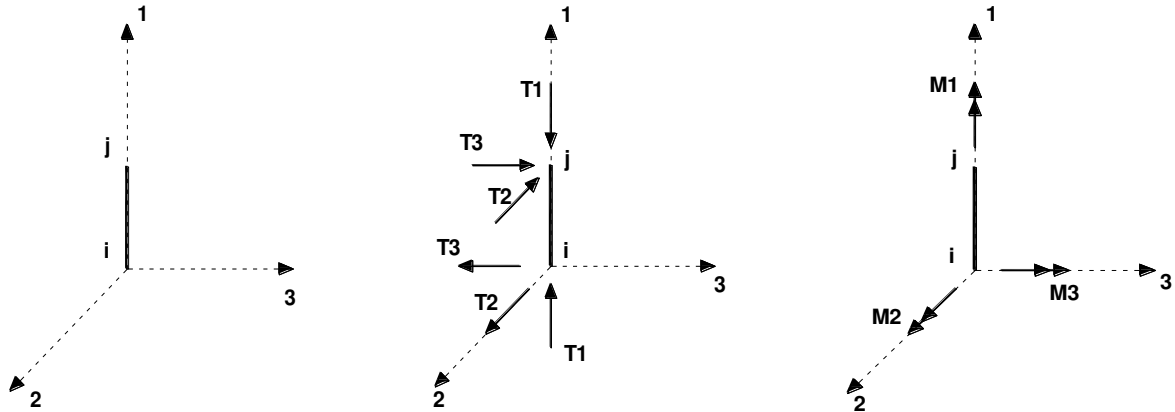
Definiti i e j (nodi iniziale e finale della Trave) viene individuato un sistema di assi cartesiani 1-2-3 locale all'elemento, con origine nel Nodo i così composto:

- asse 1 orientato dal nodo i al nodo j;
- assi 2 e 3 appartenenti alla sezione dell'elemento e coincidenti con gli assi principali d'inerzia della sezione stessa.

Le sollecitazioni verranno fornite in riferimento a tale sistema di riferimento:

1. Sollecitazione di Trazione o Compressione  $T_1$  (agente nella direzione i-j);
2. Sollecitazioni taglienti  $T_2$  e  $T_3$ , agenti nei due piani 1-2 e 1-3, rispettivamente secondo l'asse 2 e l'asse 3;
3. Sollecitazioni che inducono flessione nei piani 1-3 e 1-2 ( $M_2$  e  $M_3$ );
4. Sollecitazione torcente  $M_1$ .

### 8.3.3 Riferimento locale per pilastri



Definiti  $i$  e  $j$  come i due nodi iniziale e finale del pilastro, viene individuato un sistema di assi cartesiani 1-2-3 locale all'elemento, con origine nel Nodo  $i$  così composto:

- asse 1 orientato dal nodo  $i$  al nodo  $j$ ;
- asse 2 perpendicolare all' asse 1, parallelo e discorde all'asse globale  $Y$ ;
- asse 3 che completa la terna destrorsa, parallelo e concorde all'asse globale  $X$ .

Tale sistema di riferimento è valido per Pilastri con angolo di rotazione pari a '0' gradi; una rotazione del pilastro nel piano  $XY$  ha l'effetto di ruotare anche tale sistema (ad es. una rotazione di '90' gradi porterebbe l'asse 2 a essere parallelo e concorde all'asse  $X$ , mentre l'asse 3 sarebbe parallelo e concorde all'asse globale  $Y$ ). La rotazione non ha alcun effetto sull'asse 1 che coinciderà sempre e comunque con l'asse globale  $Z$ .

Per quanto riguarda le sollecitazioni si ha:

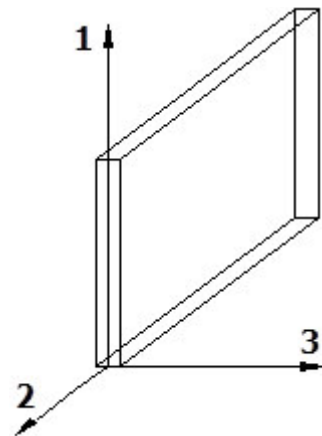
- una forza di trazione o compressione  $T_1$ , agente lungo l'asse locale 1;
- due forze taglianti  $T_2$  e  $T_3$  agenti lungo i due assi locali 2 e 3;
- due vettori momento (flettente)  $M_2$  e  $M_3$  agenti lungo i due assi locali 2 e 3;
- un vettore momento (torcente)  $M_1$  agente lungo l'asse locale nel piano 1.

### 8.3.4 Riferimento locale per pareti

Una parete è costituita da una sequenza di setti; ciascun setto è caratterizzato da un sistema di riferimento locale 1-2-3 così individuato:

- asse 1, coincidente con l'asse globale  $Z$ ;
- asse 2, parallelo e discorde alla linea d'asse della traccia del setto in pianta;
- asse 3, ortogonale al piano della parete, che completa la terna levogira.

Su ciascun setto l'utente ha la possibilità di applicare uno o più carichi uniformemente distribuiti comunque orientati nello spazio; le componenti di tali carichi possono essere fornite, a discrezione dell'utente, rispetto al riferimento globale  $X,Y,Z$  oppure rispetto al riferimento locale 1,2,3 appena definito.



Si rende necessario, a questo punto, meglio precisare le modalità con cui EdiLus restituisce i risultati di calcolo. Nel modello di calcolo agli elementi finiti ciascun setto è discretizzato in una serie di elementi tipo "shell" interconnessi; il solutore agli elementi finiti integrato nel programma EdiLus, definisce un riferimento locale per ciascun elemento shell e restituisce i valori delle tensioni esclusivamente rispetto a tali riferimenti.

Il software EdiLus provvede ad omogeneizzare tutti i valori riferendoli alla terna 1-2-3. Tale operazione consente, in fase di input, di ridurre al minimo gli errori dovuti alla complessità d'immissione dei dati stessi ed allo stesso tempo di restituire all'utente dei risultati facilmente interpretabili.

Tutti i dati cioè, sia in fase di input che in fase di output, sono organizzati secondo un criterio razionale vicino al modo di operare del tecnico e svincolato dal procedimento seguito dall'elaboratore elettronico.

In tal modo ad esempio, il significato dei valori delle tensioni può essere compreso con immediatezza non solo dal progettista che ha operato con il programma ma anche da un tecnico terzo non coinvolto nell'elaborazione; entrambi, così, potranno controllare con facilità dal tabulato di calcolo, la congruità dei valori riportati.

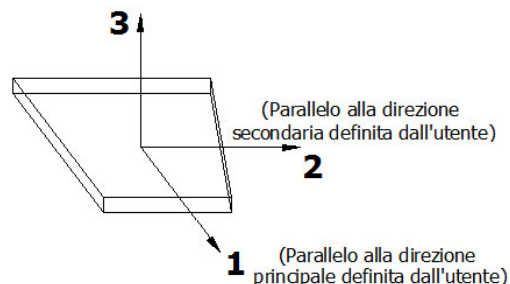
Un'ultima notazione deve essere riservata alla modalità con cui il programma fornisce le armature delle pareti, con riferimento alla faccia anteriore e posteriore.

La faccia anteriore è quella di normale uscente concorde all'asse 3 come prima definito o, identicamente, quella posta alla destra dell'osservatore che percorresse il bordo superiore della parete concordemente al verso di tracciamento.

### 8.3.5 Riferimento locale per solette e platee

Ciascuna soletta e platea è caratterizzata da un sistema di riferimento locale 1,2,3 così definito:

- asse 1, coincidente con la direzione principale di armatura;
- asse 2, coincidente con la direzione secondaria di armatura;
- asse 3, ortogonale al piano della parete, che completa la terna levogira.

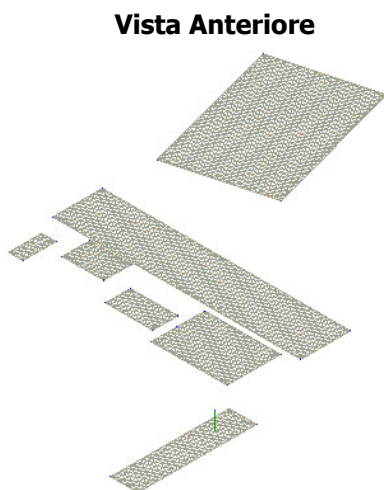


## 8.4 Modello di Calcolo

Il modello della struttura viene creato automaticamente dal codice di calcolo, individuando i vari elementi strutturali e fornendo le loro caratteristiche geometriche e meccaniche.

Viene definita un'opportuna numerazione degli elementi (nodi, aste, shell) costituenti il modello, al fine di individuare celermente ed univocamente ciascun elemento nei "*Tabulati di calcolo*".

Qui di seguito è fornita una rappresentazione grafica dettagliata della discretizzazione operata con evidenziazione dei nodi e degli elementi.



Dalle illustrazioni precedenti si evince come le aste, sia travi che pilastri, siano schematizzate con un tratto flessibile centrale e da due tratti (braccetti) rigidi alle estremità. I nodi vengono posizionati sull'asse verticale dei pilastri, in corrispondenza dell'estradosso della trave più alta che in esso si collega. Tramite i braccetti i tratti flessibili sono quindi collegati ad esso.

In questa maniera il nodo risulta perfettamente aderente alla realtà poiché vengono presi in conto tutti gli eventuali dissamenti degli elementi con gli effetti che si possono determinare, quali momenti flettenti/torcenti aggiuntivi.

Le sollecitazioni vengono determinate, com'è corretto, solo per il tratto flessibile. Sui tratti rigidi, infatti, essendo (teoricamente) nulle le deformazioni le sollecitazioni risultano indeterminate.

Questa schematizzazione dei nodi viene automaticamente realizzata dal programma anche quando il nodo sia determinato dall'incontro di più travi senza il pilastro, o all'attacco di travi/pilastri con elementi shell.

## 9 PROGETTO E VERIFICA DEGLI ELEMENTI STRUTTURALI

La verifica degli elementi allo SLU avviene col seguente procedimento:

- si costruiscono le combinazioni non sismiche in base al D.M. 14/01/2008, ottenendo un insieme di sollecitazioni;
- si combinano tali sollecitazioni con quelle dovute all'azione del sisma secondo quanto indicato nel par. 2.5.3,

relazione (2.5.5) del D.M. 14/01/2008;

- per sollecitazioni semplici (flessione retta, taglio, etc.) si individuano i valori minimo e massimo con cui progettare o verificare l'elemento considerato; per sollecitazioni composte (pressoflessione retta/deviata) vengono eseguite le verifiche per tutte le possibili combinazioni e solo a seguito di ciò si individua quella che ha originato il minimo coefficiente di sicurezza.

## 9.1 Verifiche di Resistenza

### 9.1.1 Elementi in C.A.

Illustriamo, in dettaglio, il procedimento seguito in presenza di pressoflessione deviata (pilastri e trave di sezione generica):

- per tutte le terne  $M_x$ ,  $M_y$ ,  $N$ , individuate secondo la modalità precedentemente illustrata, si calcola il coefficiente di sicurezza in base alla formula 4.1.10 del D.M. 14/01/2008, effettuando due verifiche a pressoflessione retta con la seguente formula:

$$\left( \frac{M_{Ex}}{M_{Rx}} \right)^\alpha + \left( \frac{M_{Ey}}{M_{Ry}} \right)^\alpha \leq 1$$

dove:

$M_{Ex}$ ,  $M_{Ey}$  sono i valori di calcolo delle due componenti di flessione retta dell'azione attorno agli assi di flessione X ed Y del sistema di riferimento locale;

$M_{Rx}$ ,  $M_{Ry}$  sono i valori di calcolo dei momenti resistenti di pressoflessione retta corrispondenti allo sforzo assiale  $N_{Ed}$  valutati separatamente attorno agli assi di flessione.

L'esponente  $\alpha$  può dedursi in funzione della geometria della sezione, della percentuale meccanica dell'armatura e della sollecitazione di sforzo normale agente.

- se per almeno una di queste terne la relazione 4.1.10 non è rispettata, si incrementa l'armatura variando il diametro delle barre utilizzate e/o il numero delle stesse in maniera iterativa fino a quando la suddetta relazione è rispettata per tutte le terne considerate.

Sempre quanto concerne il progetto degli elementi in c.a. illustriamo in dettaglio il procedimento seguito per le travi verificate/semiprogettate a pressoflessione retta:

- per tutte le coppie  $M_x$ ,  $N$ , individuate secondo la modalità precedentemente illustrata, si calcola il coefficiente di sicurezza in base all'armatura adottata;
- se per almeno una di queste coppie esso è inferiore all'unità, si incrementa l'armatura variando il diametro delle barre utilizzate e/o il numero delle stesse in maniera iterativa fino a quando il coefficiente di sicurezza risulta maggiore o al più uguale all'unità per tutte le coppie considerate.

Nei "*Tabulati di calcolo*", per brevità, non potendo riportare una così grossa mole di dati, si riporta la terna  $M_x$ ,  $M_y$ ,  $N$ , o la coppia  $M_x$ ,  $N$  che ha dato luogo al minimo coefficiente di sicurezza.

Una volta semiprogettate le armature allo SLU, si procede alla verifica delle sezioni allo Stato Limite di Esercizio con le sollecitazioni derivanti dalle combinazioni rare, frequenti e quasi permanenti; se necessario, le armature vengono integrate per far rientrare le tensioni entro i massimi valori previsti.

Successivamente si procede alle verifiche alla deformazione, quando richiesto, ed alla fessurazione che, come è noto, sono tese ad assicurare la durabilità dell'opera nel tempo.

#### 9.1.1.1 Fondazioni superficiali

Le metodologie, i modelli usati ed i risultati del calcolo del **carico limite** sono esposti nella relazione GEOTECNICA.

### 9.1.2 Elementi in Acciaio

Per quanto concerne la verifica degli elementi in **acciaio**, le verifiche effettuate per ogni elemento dipendono dalla funzione dell'elemento nella struttura. Ad esempio, elementi con prevalente comportamento assiale (controventi o appartenenti a travature reticolari) sono verificate a trazione e/o compressione; elementi con funzioni portanti nei confronti dei carichi verticali sono verificati a Pressoflessione retta e Taglio; elementi con funzioni resistenti nei confronti di azioni orizzontali sono verificati a pressoflessione deviata e taglio oppure a sforzo normale se hanno la funzione di controventi.

Le verifiche allo SLU sono effettuate sempre controllando il soddisfacimento della relazione:

$$R_d \geq S_d$$

dove  $R_d$  è la resistenza calcolata come rapporto tra  $R_k$  (resistenza caratteristica del materiale) e  $\gamma$  (coefficiente di sicurezza), mentre  $S_d$  è la generica sollecitazione di progetto calcolata considerando tutte le Combinazioni di Carico per lo Stato Limite esaminato.

La resistenza viene determinata, in funzione della Classe di appartenenza della Sezione metallica, col metodo Elastico o Plastico (vedi par. 4.2.3.2 del D.M. 14/01/2008).

Viene portato in conto l'indebolimento causato dall'eventuale presenza di fori.

Le verifiche effettuate sono quelle previste al par. 4.2.4.1.2 ed in particolare:

- Verifiche di Trazione
- Verifiche di Compressione
- Verifiche di Flessione Monoassiale
- Verifiche di Taglio (considerando l'influenza della Torsione) assiale e biassiale.
- Verifiche per contemporanea presenza di Flessione e Taglio
- Verifiche per PressoFlessione retta e biassiale

Nei "Tabulati di calcolo", per ogni tipo di Verifica e per ogni elemento interessato dalla Verifica, sono riportati i valori delle resistenze e delle sollecitazioni che hanno dato il minimo coefficiente di sicurezza, calcolato generalmente come:

$$CS = R_d/S_d.$$

#### 9.1.2.1 Verifiche di Instabilità

Per tutti gli elementi strutturali sono state condotte verifiche di stabilità delle membrature secondo le indicazioni del par. 4.2.4.1.3 del D.M. 14/01/2008; in particolare sono state effettuate le seguenti verifiche:

- Verifiche di stabilità per compressione semplice, con controllo della snellezza.
- Verifiche di stabilità per elementi inflessi.
- Verifiche di stabilità per elementi inflessi e compressi.

Le verifiche sono effettuate considerando la possibilità di instabilizzazione flessotorsionale.

Nei "Tabulati di calcolo", per ogni tipo di verifica e per ogni elemento strutturale, sono riportati i risultati di tali verifiche.

#### 9.1.2.2 Verifiche di Deformabilità

Sono state condotte le verifiche definite al par. 4.2.4.2 del D.M. 14/01/2008 e in particolare si citano:

- Verifiche agli spostamenti verticali per i singoli elementi (par. 4.2.4.2.1).
- Verifiche agli spostamenti laterali per i singoli elementi (par. 4.2.4.2.2).
- Verifiche agli spostamenti per il piano e per l'edificio (par. 4.2.4.2.2).

I relativi risultati sono riportati nei "Tabulati di calcolo".

## 9.2 Gerarchia delle Resistenze

### 9.2.1 Elementi in C.A.

Relativamente agli elementi in c.a., sono state applicate le disposizioni contenute al par. 7.4.4 del D.M. 14/01/2008. Più in particolare:

- per le **travi**, al fine di escludere la formazione di meccanismi inelastici dovuti al **taglio**, le sollecitazioni di calcolo si ottengono sommando il contributo dovuto ai carichi gravitazionali agenti sulla trave, considerata



incernierata agli estremi, alle sollecitazioni di taglio corrispondenti alla formazione delle cerniere plastiche nella trave e prodotte dai momenti resistenti delle due sezioni di estremità, amplificati del fattore di sovrarresistenza  $\gamma_{Rd}$  assunto pari, rispettivamente, ad 1,20 per strutture in CD"A", ad 1,00 per strutture in CD"B". La verifica di resistenza è eseguita secondo le indicazioni del par. 7.4.4.1.2.2.

- per i **pilastr**i, al fine di scongiurare l'attivazione di meccanismi fragili globali, come il meccanismo di "piano debole" che comporta la plasticizzazione, anticipata rispetto alle travi, di gran parte dei pilastri di un piano, il progetto a **flessione** delle zone dissipative dei pilastri è effettuato considerando le sollecitazioni corrispondenti alla resistenza delle zone dissipative delle travi amplificata mediante il coefficiente  $\gamma_{Rd}$  che vale 1,3 in CD"A" e 1,1 per CD"B". In tali casi, generalmente, il meccanismo dissipativo prevede la localizzazione delle cerniere alle estremità delle travi e le sollecitazioni di progetto dei pilastri possono essere ottenute a partire dalle resistenze d'estremità delle travi che su di essi convergono, facendo in modo che, per ogni nodo trave-pilastro ed ogni direzione e verso dell'azione sismica, la resistenza complessiva dei pilastri sia maggiore della resistenza complessiva delle travi amplificata del coefficiente  $\gamma_{Rd}$ , in accordo con la formula (7.4.4) del D.M. 14/01/2008. Le verifiche di resistenza sono eseguite secondo le indicazioni del par. 7.4.4.2.2.1.

Al fine di escludere la formazione di meccanismi inelastici dovuti al **taglio**, le sollecitazioni di calcolo da utilizzare per le verifiche ed il dimensionamento delle armature si ottengono dalla condizione di equilibrio del pilastro soggetto all'azione dei momenti resistenti nelle sezioni di estremità superiore ed inferiore secondo l'espressione (7.4.5). Le verifiche di resistenza sono eseguite secondo le indicazioni del par. 7.4.4.2.2.2.

- per i **nodi trave-pilastro**, si deve verificare che la resistenza del nodo sia tale da assicurare che non pervenga a rottura prima delle zone della trave e del pilastro ad esso adiacente. L'azione di taglio, agente in direzione orizzontale per le varie direzioni del sisma, nel nucleo di calcestruzzo del nodo è calcolata secondo l'espressione (7.4.6) per i nodi interni e (7.4.7) per quelli esterni. Le verifiche di resistenza sono eseguite invece secondo le indicazioni del par. 7.4.4.3.1.
- per i **setti** sismo resistenti, le sollecitazioni di calcolo sono determinate secondo quanto indicato nel par. 7.4.4.5.1. Le verifiche di resistenza sono eseguite invece secondo le indicazioni del par. 7.4.4.5.2.

## 9.2.2 Elementi in Acciaio

Per quanto riguarda le aste in acciaio, sono state applicate le disposizioni contenute al par. 7.5.3 del D.M. 14/01/2008. Più in particolare:

- per gli elementi travi e pilastri sono state effettuate le verifiche definite al par. 7.5.4 e relativi sotto paragrafi;
- per gli elementi di controventamento sono state effettuate le verifiche definite al par. 7.5.5; più specificatamente, per gli elementi dissipativi (aste tese di controventi a X o aste di controventi a V) sono state effettuate le relative verifiche di resistenza; per gli elementi in acciaio (travi o colonne) ad essi collegati le sollecitazioni di progetto sono state ricavate considerando come agenti le resistenze degli elementi dissipativi, opportunamente amplificate dal minimo coefficiente  $\Omega$  tra tutti gli elementi dissipativi collegati alla trave o colonna.

Le relative verifiche sono riportate nei "Tabulati di calcolo", con l'indicazione del coefficiente  $\Omega$  utilizzato per la singola verifica.

## 9.2.3 Fondazioni

Per quanto riguarda la struttura di fondazione sono applicate le disposizioni contenute al par. 7.2.5 del D.M. 14/01/2008. Più in particolare:

- le azioni trasmesse in fondazione derivano dall'analisi del comportamento dell'intera struttura, condotta esaminando la sola struttura in elevazione alla quale sono applicate le azioni statiche e sismiche;
- il dimensionamento della struttura di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso fondazione-terreno sono eseguite, nell'ipotesi di comportamento strutturale dissipativo, assumendo come azioni in fondazione quelle trasferite dagli elementi soprastanti amplificate di un coefficiente  $\gamma_{Rd}$  pari a 1,1 in CD"B" e 1,3 in CD"A".

I risultati delle suddette verifiche sono riportate nei "Tabulati di calcolo".

# 10 - TABULATI DI CALCOLO

Per quanto non espressamente sopra riportato, ed in particolar modo per ciò che concerne i dati numerici di calcolo, si rimanda all'allegato "Tabulati di calcolo" costituente parte integrante della presente relazione.

INFORMAZIONI GENERALI	
Edificio	Cemento Armato
Costruzione	Nuova
Situazione	-
Intervento	-
Comune	Pignataro maggiore
Provincia	Provincia di Caserta
Oggetto	
Parte d'opera	
Normativa di riferimento	D.M. 14/01/2008
Zona sismica	-
Analisi sismica	Dinamica solo Orizzontale

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO														
Caratteristiche calcestruzzo armato														
N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub>	α <sub>T,i</sub>	E	G	C <sub>rid</sub>	Stz	R <sub>ck</sub>	R <sub>cm</sub>	%R <sub>ck</sub>	γ <sub>c</sub>	f <sub>cd</sub>	f <sub>ctd</sub>	f <sub>ctm</sub>	n Ac
	[N/mm <sup>2</sup> ]	[1/°C]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[‰]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	
Cls C25/30_B450C - (C25/30)														
002	25,000	0,000010	31.447	13.103	60	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	003

LEGENDA:

**N<sub>id</sub>** Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.

**γ<sub>k</sub>** Peso specifico.

**α<sub>T,i</sub>** Coefficiente di dilatazione termica.

**E** Modulo elastico normale.

**G** Modulo elastico tangenziale.

**C<sub>rid</sub>** Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E<sub>Sisma</sub> = E·C<sub>rid</sub>].

**Stz** Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).

**R<sub>ck</sub>** Resistenza caratteristica cubica.

**R<sub>cm</sub>** Resistenza media cubica.

**%R<sub>ck</sub>** Percentuale di riduzione della R<sub>ck</sub>.

**γ<sub>c</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.

**f<sub>cd</sub>** Resistenza di calcolo a compressione.

**f<sub>ctd</sub>** Resistenza di calcolo a trazione.

**f<sub>ctm</sub>** Resistenza media a trazione per flessione.

**n Ac** Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO																
															Caratteristiche acciaio	
N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub>	α <sub>r,i</sub>	E	G	Stz	f <sub>yk,1</sub> / f <sub>yk,2</sub>	f <sub>yk,1</sub> / f <sub>yk,2</sub>	f <sub>yk,1</sub> / f <sub>yk,2</sub>	f <sub>td</sub>	γ <sub>s</sub>	γ <sub>M1</sub>	γ <sub>M2</sub>	γ <sub>M3,SLV</sub>	γ <sub>M3,SLE</sub>	NCnt	γ <sub>M7</sub> Cnt
	[N/mm <sup>2</sup> ]	[1/°C]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]							
S235 - (S235)																
001	78.500	0,000012	210.000	80.769	P	235,00 215,00	360 360	223,81 204,76	-	1,05	1,05	1,25	-	-	-	-
Acciaio B450C - (B450C)																
003	78.500	0,000010	210.000	80.769	P	450,00 -	- -	391,30 -	-	1,15	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

**N<sub>id</sub>** Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.

**γ<sub>k</sub>** Peso specifico.

**α<sub>T,i</sub>** Coefficiente di dilatazione termica.

**E** Modulo elastico normale.

**G** Modulo elastico tangenziale.

**Stz** Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).

**f<sub>yk,1</sub>** Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con t ≤ 40 mm).

**f<sub>yk,2</sub>** Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).

**f<sub>td</sub>** Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).

**γ<sub>s</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.

**γ<sub>M1</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.

**γ<sub>M2</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.

**γ<sub>M3,SLV</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).

**γ<sub>M3,SLE</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).

**γ<sub>M7</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.

**f<sub>yk,1</sub>** Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t <= 40 mm).

**f<sub>yk,2</sub>** Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).

**f<sub>td,1</sub>** Resistenza di calcolo (per profili con t ≤ 40 mm).

**f<sub>td,2</sub>** Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).

**NOTE** [-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI			
Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali			
Materiale	SL	Tensione di verifica	σ <sub>d,amm</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]
Cls C25/30_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	14,94
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	11,21
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

LEGENDA:

**SL** Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.

**σ<sub>d,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica.

**TERRENI**

Si rimanda alla relazione geologica per i parametri geomeccanici.

ANALISI CARICHI									Analisi carichi	
N <sub>id</sub>	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Peso Proprio Descrizione	PP	Permanente NON Strutturale Descrizione	PNS	Sovraccarico Accidentale Descrizione	SA	Carico Neve [N/m <sup>2</sup> ]
001	S	Platea	Abitazioni	<i>*vedi le relative tabelle dei carichi</i>	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN  (Cat. F – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	2.500	0

LEGENDA:

**N<sub>id</sub>** Numero identificativo dell'analisi di carico.

**T. C.** Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.

**PP, PNS, SA** Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m<sup>2</sup>] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

TIPOLOGIE DI CARICO								Tipologie di carico	
N <sub>id</sub>	Descrizione	F+E	+/- F	CDC	ψ <sub>0</sub>	ψ <sub>1</sub>	ψ <sub>2</sub>		
0001	Carico Permanente	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00		
0002	Permanenti NON Strutturali	SI	NO	Permanente	1,00	1,00	1,00		
0003	Abitazioni	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30		
0004	Autorimessa > 30kN	SI	NO	Media	0,70	0,50	0,30		
0005	Sisma X	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00		
0006	Sisma Y	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00		
0007	Sisma Z	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00		
0008	Sisma Ecc.X	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00		
0009	Sisma Ecc.Y	NO	NO	Media	1,00	1,00	1,00		

LEGENDA:

**N<sub>id</sub>** Numero identificativo della Tipologia di Carico.

**F+E** Indica se la tipologia di carico considerata è AGENTE con il sisma.

**+/- F** Indica se la tipologia di carico è ALTERNATA (cioè considerata due volte con segno opposto) o meno.

**CDC** Indica la classe di durata del carico.

NOTA: dato significativo solo per elementi in materiale legnoso.

**ψ<sub>0</sub>** Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLU e SLE (carichi rari).

**ψ<sub>1</sub>** Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti).

**ψ<sub>2</sub>** Coefficiente riduttivo dei carichi allo SLE (carichi frequenti e quasi permanenti).

DATI GENERALI ANALISI SISMICA												Dati generali analisi sismica		
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	EcA	IrT <sub>mp</sub>	C.S.T.	RP	RH	ξ			
[°]														
0	15	B	ca	X Y	[T + C] [T + C]	S	N	C	NO	NO	5			

LEGENDA:

**Ang** Direzione di una componente dell'azione sismica rispetto all'asse X (sistema di riferimento globale); la seconda componente dell'azione sismica e' assunta con direzione ruotata di 90 gradi rispetto alla prima.

**NV** Nel caso di analisi dinamica, indica il numero di modi di vibrazione considerati.

**CD** Classe di duttilità: [A] = Alta - [B] = Bassa - [ND] = Non Dissipativa - [-] = Nessuna.

**MP** Tipo di struttura sismo-resistente prevalente: [ca] = calcestruzzo armato - [caOld] = calcestruzzo armato esistente - [muOld] = muratura esistente - [muNew] = muratura nuova - [muArm] = muratura armata - [ac] = acciaio.

**Dir** Direzione del sisma.

**TS** Tipologia della struttura:  
Cemento armato: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [P] = Pareti accoppiate o miste equivalenti a pareti- [2P NC] = Due pareti per direzione non accoppiate - [P NC] = Pareti non accoppiate - [DT] = Deformabili torsionalmente - [PI] = Pendolo inverso - [PM] = Pendolo inverso intelaiate monopiano;  
Muratura: [P] = un solo piano - [PP] = più di un piano;  
Acciaio: [T 1C] = Telai ad una sola campata - [T+C] = Telai a più campate - [CT] = controventi concentrici diagonale tesa - [CV] = controventi concentrici a V - [M] = mensola o pendolo inverso - [TT] = telaio con tamponature.

**EcA** Eccentricita' accidentale: [S] = considerata come condizione di carico statica aggiuntiva - [N] = Considerata come incremento delle sollecitazioni.

**IrT<sub>mp</sub>** Per piani con distribuzione dei tamponamenti in pianta fortemente irregolare, l'eccentricità accidentale è stata incrementata di un fattore pari a 2: [S1] = Distribuzione tamponamenti irregolare fortemente - [NO] = Distribuzione tamponamenti regolare.

**C.S.T.** Categoria di sottosuolo: [A] = Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi - [B] = Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti - [C] = Depositì di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti - [D] = Depositì di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti - [E] = Terreni dei sottosuoli di tipo C o D per spessore non superiore a 20 m - [S1] = Depositì di terreni caratterizzati da valori di V<sub>s,30</sub> inferiori a 100 m/s (ovvero 10 < c<sub>u,30</sub> < 20 kPa), che includono uno strato di almeno 8 m di terreni a grana fina di bassa consistenza, oppure che includono almeno 3 m di torba o di argille altamente organiche - [S2] = Depositì di terreni suscettibili di liquefazione, di argille sensitive o qualsiasi altra categoria di sottosuolo non classificabile nei tipi precedenti.

**RP** Regolarita' in pianta: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.

**RH** Regolarita' in altezza: [SI] = Struttura regolare - [NO] = Struttura non regolare.

**ξ** Coefficiente viscoso equivalente.

**NOTE** [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.

DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI STRUTTURA									
					Fattori di struttura				
Dir. X				Dir. Y				Dir. Z	
q	q <sub>0</sub>	α <sub>0</sub> /α <sub>1</sub>	K <sub>w</sub>	q	q <sub>0</sub>	α <sub>0</sub> /α <sub>1</sub>	K <sub>w</sub>	q	

3,150	3,15	1,05	-	3,150	3,15	1,05	-	1,500

- LEGENDA:**  
**q** Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU (Fattore di struttura).  
**q<sub>0</sub>** Valore di base.  
**α<sub>0</sub>/α<sub>1</sub>** Rapporto di sovraresistenza.  
**K<sub>w</sub>** Fattore di riduzione di q<sub>0</sub>.

Stato Limite	T <sub>r</sub>	a <sub>0</sub> /g	Amplif. Stratigrafica S <sub>s</sub> C <sub>c</sub>	F <sub>0</sub>	T <sup>+</sup> c	T <sub>0</sub>	T <sub>c</sub>	T <sub>0</sub>
	[t]				[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	30	0,0410	1,500	1,587	0,286	0,151	0,454	1,764
SLD	50	0,0506	1,500	1,529	0,320	0,163	0,489	1,802
SLV	475	0,1103	1,500	1,368	0,448	0,205	0,614	2,041
SLC	975	0,1378	1,481	1,323	0,496	0,219	0,657	2,151

- LEGENDA:**  
**T<sub>r</sub>** Periodo di ritorno dell'azione sismica. [t] = anni.  
**a<sub>0</sub>/g** Coefficiente di accelerazione al suolo.  
**S<sub>s</sub>** Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC.  
**C<sub>c</sub>** Coefficienti di Amplificazione di Tc allo SLO/SLD/SLV/SLC.  
**F<sub>0</sub>** Valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale.  
**T<sup>+</sup>c** Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale.  
**T<sub>0</sub>** Periodo di inizio del tratto accelerazione costante dello spettro di progetto.  
**T<sub>c</sub>** Periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro di progetto.  
**T<sub>0</sub>** Periodo di inizio del tratto a spostamento costante dello spettro di progetto.

Cl Ed	V <sub>N</sub>	V <sub>R</sub>	Lat.	Long.	Q <sub>0</sub>	CTop	S <sub>T</sub>
	[t]	[t]	[°ssdc]	[°ssdc]	[m]		
2	50	50	41.1790	14.1440	51	T1	1,00

- LEGENDA:**  
**Cl Ed** Classe dell'edificio.  
**Lat.** Latitudine geografica del sito.  
**Long.** Longitudine geografica del sito.  
**Q<sub>0</sub>** Altitudine geografica del sito.  
**CTop** Categoria topografica (Vedi NOTE).  
**S<sub>T</sub>** Coefficiente di amplificazione topografica.  
**NOTE** [-] = Parametro non significativo per il tipo di calcolo effettuato.  
Categoria topografica.  
T1: Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media i <= 15°.  
T2: Pendii con inclinazione media i > 15°.  
T3: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media 15° <= i <= 30°.  
T4: Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media i > 30°.

## PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M <sub>Str</sub>	M <sub>SLU</sub>	M <sub>Ecc,SLU</sub>	M <sub>SLD</sub>	M <sub>Ecc,SLD</sub>	%T.M <sub>Ecc</sub>	ΣV <sub>Ed,SLU</sub>
	[N s /m]	[N s /m]	[N s /m]	[N s /m]	[N s /m]	(%)	[N]
X	1.707.964	104	104	104	104	100,00	159
Y	1.707.964	104	104	104	104	100,00	163
Z	1.707.964	0	0	0	0	100,00	0

- LEGENDA:**  
**Dir** Direzione del sisma.  
**M<sub>Str</sub>** Massa complessiva della struttura.  
**M<sub>SLU</sub>** Massa eccitabile allo SLU.  
**M<sub>Ecc,SLU</sub>** Massa Eccitata dal sisma allo SLU.  
**M<sub>SLD</sub>** Massa eccitabile della struttura allo SLD, nelle direzioni X, Y, Z.  
**M<sub>Ecc,SLD</sub>** Massa Eccitata dal sisma allo SLD.  
**%T.M<sub>Ecc</sub>** Percentuale Totale di Masse Eccitate dal sisma.  
**ΣV<sub>Ed,SLU</sub>** Tagliante totale, alla base, per sisma allo SLU.

## RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONEMODI DI VIBRAZIONE N.15

Sptr	T	a <sub>0</sub> 0	a <sub>0</sub> Y	Γ	CM	%M.M	M <sub>Ecc</sub>
	[s]	[m/s <sup>2</sup> ]	[m/s <sup>2</sup> ]			(%)	[N s /m]
<b>Modo Vibrazione n. 1</b>							
SLU-X	0,070	1,532	0,000	-10,198	-0,0013	100,00	104
SLU-Y	0,070	1,532	0,000	0,000	0,000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,000	0,00	0
SLD-X	0,070	1,209	0,000	-10,198	-0,0013	100,00	104
SLD-Y	0,070	1,209	0,000	0,000	0,000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,000	0,00	0
Elast-X	-	1,209	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,209	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 2</b>							
SLU-X	0,042	1,568	0,000	0,000	0,000	0,00	0
SLU-Y	0,042	1,568	0,000	10,198	0,0005	100,00	104
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,000	0,00	0
SLD-X	0,042	1,026	0,000	0,000	0,000	0,00	0
SLD-Y	0,042	1,026	0,000	10,198	0,0005	100,00	104
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,000	0,00	0
Elast-X	-	1,026	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	1,026	0,000	-	-	-	-

Sptr	T	a <sub>0</sub> 0	a <sub>0</sub> Y	Γ	CM	%M.M	M <sub>Ecc</sub>
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 3</b>							
SLU-X	0,003	1,620	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,003	1,620	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,003	0,765	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,003	0,765	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,765	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,765	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 4</b>							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 5</b>							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 6</b>							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 7</b>							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 8</b>							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 9</b>							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 10</b>							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
<b>Modo Vibrazione n. 11</b>							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-

Sptr	T	a <sub>0,0</sub>	a <sub>0,Y</sub>	Γ	CM	%M.M	M <sub>ecc</sub>
Modo Vibrazione n. 12							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 13							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 14							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-
Modo Vibrazione n. 15							
SLU-X	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Y	0,000	1,624	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLU-Z	0,000	0,000	0,485	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-X	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Y	0,000	0,744	0,000	0,000	0,0000	0,00	0
SLD-Z	0,000	0,000	0,151	0,000	0,0000	0,00	0
Elast-X	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Y	-	0,744	0,000	-	-	-	-
Elast-Z	-	0,000	0,485	-	-	-	-

LEGENDA:

- Sptr** Spettro di risposta considerato.  
**T** Periodo del Modo di vibrazione.  
**a<sub>0,0</sub>** Valore dell'Accelerazione Spetttrale Orizzontale, riferita al corrispondente periodo.  
**a<sub>0,Y</sub>** Valore dell'Accelerazione Spetttrale Verticale, riferita al corrispondente periodo.  
**Γ** Coefficiente di partecipazione.  
**CM** Coefficiente modale del modo di vibrazione.  
**%M.M** Percentuale di mobilitazione delle masse nel modo di vibrazione.  
**M<sub>ecc</sub>** Massa Eccitata nel modo di vibrazione.  
**SLU-X** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione X.  
**SLU-Y** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Y.  
**SLU-Z** Spettro di progetto allo S.L. Ultimo per sisma in direzione Z.  
**SLD-X** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione X.  
**SLD-Y** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Y.  
**SLD-Z** Spettro di progetto allo S.L. di Danno per sisma in direzione Z.  
**Elast-X** Spettro Elastico per sisma in direzione X.  
**Elast-Y** Spettro Elastico per sisma in direzione Y.  
**Elast-Z** Spettro Elastico per sisma in direzione Z.

NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Fondazione)

Nodi (CA) - Verifica a punzonamento							
Id <sub>Nd</sub>	Sp <sub>0</sub>	Dir <sub>0x</sub>	u	V <sub>Ed,0x</sub>	A <sub>s,0x</sub> A/B	V <sub>Ed,cl</sub>	V <sub>Ed,0x</sub>
	[m]		[m]	[N]	[cm <sup>2</sup> ]	[N]	[N]
00030	0,50	0	4,16	2.660	0,00	1.242.016	0

LEGENDA:

- Id<sub>Nd</sub>** Identificativo del nodo.  
**Sp<sub>0</sub>** Spessore della piastra.  
**Dir<sub>0x</sub>** Direzione di punzonamento (0 = verso il basso; 1 = verso l'alto).  
**u** Perimetro critico.  
**V<sub>Ed,0x</sub>** Forza di punzonamento di progetto.  
**A<sub>s,0x</sub>A/B** Armatura a punzonamento esecutiva in direzione A/B.  
**V<sub>Ed,cl</sub>** Resistenza al punzonamento della sezione di calcestruzzo.  
**V<sub>Ed,0x</sub>** Resistenza dell'armatura per l'assorbimento del Punzonamento.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]					[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]				
Fondazione																
P	S	00026	0	0	0,04524	-	00027	0	0	0,04524	-	00028	0	0	0,04524	-
			0	281	0,04524	NS		0	281	0,04524	NS		0	281	0,04524	NS
S	I	0	0	0	0,04524	-	0	0	0	0,04524	-	0	0	0	0,04524	-
			0	256	0,04524	NS		0	257	0,04524	NS		0	256	0,04524	NS
P	S	00029	0	0	0,04524	-	00030	0	0	0,04524	-	00364	0	0	0,04524	-
			0	281	0,04524	NS		0	703	0,04524	NS		0	635	0,04524	NS
S	I	0	0	0	0,04524	-	0	0	0	0,04524	-	0	0	0	0,04524	-
			0	257	0,04524	NS		0	1.069	0,04524	78,17		0	285	0,04524	NS
P	S	00365	0	0	0,04524	-	00366	0	0	0,04524	-	00367	0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]					[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]				
S	I	0	0	690	0,04524	-	00368	0	0	0,04524	-	00369	0	0	0,04524	-
			0	936	0,04524	89,28		0	1.054	0,04524	79,28		0	334	0,04524	NS
P	S	0	0	311	0,04524	NS	0	0	0,04524	-	-	00370	0	0	0,04524	-
			0	1.171	0,04524	71,36		0	301	0,04524	NS		0	236	0,04524	NS
S	I	0	0	0	0,04524	-	00371	0	0	0,04524	-	00372	0	0	0,04524	-
			0	145	0,04524	NS		0	328	0,04524	NS		0	135	0,04524	NS
P	S	0	0	0	0,04524	-	00373	0	0	0,04524	-	00374	0	0	0,04524	-
			0	1.049	0,04524	79,66		0	296	0,04524	NS		0	1.050	0,04524	79,58
S	I	0	0	0	0,04524	-	00375	0	0	0,04524	-	00376	0	0	0,04524	-
			0	100	0,04524	NS		0	291	0,04524	NS		0	104	0,04524	NS
P	S	0	0	0	0,04524	-	00377	0	0	0,04524	-	00378	0	0	0,04524	-
			0	1.064	0,04524	78,54		0	288	0,04524	NS		0	1.186	0,04524	70,46
S	I	0	0	0	0,04524	-	00380	0	0	0,04524	-	00381	0	0	0,04524	-
			0	270	0,04524	NS		0	67	0,04524	NS		0	74	0,04524	NS
P	S	0	0	0	0,04524	-	00382	0	0	0,04524	-	00383	0	0	0,04524	-
			0	290	0,04524	NS		0	1.062	0,04524	78,68		0	1.057	0,04524	79,06
S	I	0	0	0	0,04524	-	00384	0	0	0,04524	-	00385	0	0	0,04524	-
			0	286	0,04524	NS		0	1.183	0,04524	70,64		0	294	0,04524	NS
P	S	0	0	0	0,04524	-	00386	0	0	0,04524	-	00387	0	0	0,04524	-
			0	102	0,04524	NS		0	94	0,04524	NS		0	290	0,04524	NS
S	I	0	0	0	0,04524	-	00388	0	0	0,04524	-	00389	0	0	0,04524	-
			0	1.067	0,04524	78,32		0	1.078	0,04524	77,52		0	289	0,04524	NS
P	S	0	0	0	0,04524	-	00390	0	0	0,04524	-	00391	0	0	0,04524	-
			0	235	0,04524	NS		0	289	0,04524	NS		0	83	0,04524	NS
S	I	0	0	0	0,04524	-	00392	0	0	0,04524	-	00393	0	0	0,04524	-
			0	1.180	0,04524	70,82		0	294	0,04524	NS		0	1.053	0,04524	79,36
P	S	0	0	0	0,04524	-	00394	0	0	0,04524	-	00395	0	0	0,04524	-
			0	81	0,04524	NS		0	274	0,04524	NS		0	236	0,04524	NS
S	I	0	0	0	0,04524	-	00396	0	0	0,04524	-	00397	0	0	0,04524	-
			0	1.048	0,04524	79,74		0	290	0,04524	NS		0	1.173	0,04524	71,24
P	S	0	0	0	0,04524	-	00398	0	0	0,04524	-	00399	0	0	0,04524	-
			0	294	0,04524	NS		0	235	0,04524	NS		0	289	0,04524	NS
S	I	0	0	0	0,04524	-	00400	0	0	0,04524	-	00401	0	0	0,04524	-
			0	292	0,04524	NS		0	1.063	0,04524	78,61		0	1.063	0,04524	78,61
P	S	0	0	0	0,04524	-	00402	0	0	0,04524	-					

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	S	00431	0	0	0,04524	-	00432	0	0	0,04524	-	00433	0	0	0,04524	-
	I		0	273	0,04524	NS		0	72	0,04524	NS		0	73	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	288	0,04524	NS		0	1.082	0,04524	77,23		0	1.071	0,04524	78,02
P	S	00434	0	0	0,04524	-	00435	0	0	0,04524	-	00436	0	0	0,04524	-
	I		0	281	0,04524	NS		0	107	0,04524	NS		0	281	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	288	0,04524	NS		0	1.185	0,04524	70,52		0	292	0,04524	NS
P	S	00437	0	0	0,04524	-	00438	0	0	0,04524	-	00439	0	0	0,04524	-
	I		0	91	0,04524	NS		0	131	0,04524	NS		0	337	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.054	0,04524	79,28		0	1.022	0,04524	81,76		0	297	0,04524	NS
P	S	00440	0	0	0,04524	-	00441	0	0	0,04524	-	00442	0	0	0,04524	-
	I		0	299	0,04524	NS		0	313	0,04524	NS		0	251	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.148	0,04524	72,79		0	299	0,04524	NS		0	1.053	0,04524	79,36
P	S	00443	0	0	0,04524	-	00444	0	0	0,04524	-	00445	0	0	0,04524	-
	I		0	279	0,04524	NS		0	520	0,04524	NS		0	502	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.070	0,04524	78,10		0	285	0,04524	NS		0	1.082	0,04524	77,23
P	S	00446	0	0	0,04524	-	00447	0	0	0,04524	-	00448	0	0	0,04524	-
	I		0	704	0,04524	NS		0	649	0,04524	NS		0	52	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	949	0,04524	88,05		0	282	0,04524	NS		0	629	0,04524	NS
P	S	00449	0	0	0,04524	-	00450	0	0	0,04524	-	00451	0	0	0,04524	-
	I		0	790	0,04524	NS		0	540	0,04524	NS		0	813	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	546	0,04524	NS		0	881	0,04524	94,85		0	494	0,04524	NS
P	S	00452	0	0	0,04524	-	00453	0	0	0,04524	-	00454	0	0	0,04524	-
	I		0	816	0,04524	NS		0	539	0,04524	NS		0	793	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	487	0,04524	NS		0	865	0,04524	96,60		0	523	0,04524	NS
P	S	00455	0	0	0,04524	-	01661	0	0	0,04524	-	01662	0	0	0,04524	-
	I		0	52	0,04524	NS		0	368	0,04524	NS		0	363	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	615	0,04524	NS		0	507	0,04524	NS		0	499	0,04524	NS
P	S	01663	0	0	0,04524	-	01664	0	0	0,04524	-	01665	0	0	0,04524	-
	I		0	370	0,04524	NS		0	365	0,04524	NS		0	653	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	514	0,04524	NS		0	505	0,04524	NS		0	809	0,04524	NS
P	S	01666	0	0	0,04524	-	01667	0	0	0,04524	-	01668	0	0	0,04524	-
	I		0	537	0,04524	NS		0	278	0,04524	NS		0	111	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	937	0,04524	89,18		0	938	0,04524	89,09		0	884	0,04524	94,53
P	S	01669	0	0	0,04524	-	01670	0	0	0,04524	-	01671	0	0	0,04524	-
	I		0	126	0,04524	NS		0	151	0,04524	NS		0	84	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	856	0,04524	97,62		0	820	0,04524	NS		0	841	0,04524	99,36
P	S	01672	0	0	0,04524	-	01673	0	0	0,04524	-	01674	0	0	0,04524	-
	I		0	55	0,04524	NS		0	43	0,04524	NS		0	37	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	842	0,04524	99,24		0	854	0,04524	97,85		0	899	0,04524	92,95
P	S	01675	0	0	0,04524	-	01676	0	0	0,04524	-	01677	0	0	0,04524	-
	I		0	52	0,04524	NS		0	64	0,04524	NS		0	85	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	936	0,04524	89,28		0	891	0,04524	93,79		0	845	0,04524	98,89
P	S	01678	0	0	0,04524	-	01679	0	0	0,04524	-	01680	0	0	0,04524	-
	I		0	80	0,04524	NS		0	68	0,04524	NS		0	75	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	837	0,04524	99,84		0	863	0,04524	96,83		0	835	0,04524	NS
P	S	01681	0	0	0,04524	-	01682	0	0	0,04524	-	01683	0	0	0,04524	-
	I		0	68	0,04524	NS		0	49	0,04524	NS		0	51	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	838	0,04524	99,72		0	881	0,04524	94,85		0	917	0,04524	91,13
P	S	01684	0	0	0,04524	-	01685	0	0	0,04524	-	01686	0	0	0,04524	-
	I		0	69	0,04524	NS		0	230	0,04524	NS		0	307	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	869	0,04524	96,16		0	864	0,04524	96,72		0	866	0,04524	96,49
P	S	01687	0	0	0,04524	-	01688	0	0	0,04524	-	01689	0	0	0,04524	-
	I		0	552	0,04524	NS		0	650	0,04524	NS		0	797	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	889	0,04524	94,00		0	775	0,04524	NS		0	664	0,04524	NS
P	S	01690	0	0	0,04524	-	01691	0	0	0,04524	-	01692	0	0	0,04524	-
	I		0	353	0,04524	NS		0	232	0,04524	NS		0	106	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	618	0,04524	NS		0	665	0,04524	NS		0	678	0,04524	NS
P	S	01693	0	0	0,04524	-	01694	0	0	0,04524	-	01695	0	0	0,04524	-
	I		0	179	0,04524	NS		0	308	0,04524	NS		0	54	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	702	0,04524	NS		0	678	0,04524	NS		0	667	0,04524	NS
P	S	01696	0	0	0,04524	-	01697	0	0	0,04524	-	01698	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	28	0,04524	NS		0	44	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	642	0,04524	NS		0	632	0,04524	NS		0	649	0,04524	NS
P	S	01699	0	0	0,04524	-	01700	0	0	0,04524	-	01701	0	0	0,04524	-
	I		0	56	0,04524	NS		0	71	0,04524	NS		0	49	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	648	0,04524	NS		0	620	0,04524	NS		0	612	0,04524	NS
P	S	01702	0	0	0,04524	-	01703	0	0	0,04524	-	01704	0	0	0,04524	-
	I		0	73	0,04524	NS		0	70	0,04524	NS		0	36	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	604	0,04524	NS		0	601	0,04524	NS		0	607	0,04524	NS
P	S	01705	0	0	0,04524	-	01706	0	0	0,04524	-	01707	0	0	0,04524	-
	I		0	58	0,04524	NS		0	56	0,04524	NS		0	62	0,04524	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	851	0,04524	98,19		0	847	0,04524	98,66		0	872	0,04524	95,83
P	S	01768	0	0	0,04524	-	01769	0	0	0,04524	-	01770	0	0	0,04524	-
	I		0	59	0,04524	NS		0	78	0,04524	NS		0	69	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	840	0,04524	99,48		0	846	0,04524	98,77		0	889	0,04524	94,00
P	S	01771	0	0	0,04524	-	01772	0	0	0,04524	-	01773	0	0	0,04524	-
	I		0	69	0,04524	NS		0	65	0,04524	NS		0	74	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	931	0,04524	89,76		0	889	0,04524	94,00		0	841	0,04524	99,36
P	S	01774	0	0	0,04524	-	01775	0	0	0,04524	-	01776	0	0	0,04524	-
	I		0	68	0,04524	NS		0	52	0,04524	NS		0	62	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	875	0,04524	95,50		0	855	0,04524	97,73		0	865	0,04524	96,60
P	S	01777	0	0	0,04524	-	01778	0	0	0,04524	-	01779	0	0	0,04524	-
	I		0	86	0,04524	NS		0	115	0,04524	NS		0	295	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	869	0,04524	96,16		0	868	0,04524	96,27		0	921	0,04524	90,73
P	S	01780	0	0	0,04524	-	01781	0	0	0,04524	-					
	I		0	551	0,04524	NS		0	653	0,04524	NS					
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-					
	I		0	921	0,04524	90,73		0	794	0,04524	NS					
Fondazione																
Platea 2																
F	S	00001	0	0	0,04524	-	00002	0	0	0,04524	-	00003	0	0	0,04524	-
	I		0	361	0,04524	NS		0	90	0,04524	NS		0	341	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	22	0,04524	NS		0	299	0,04524	NS		0	58	0,04524	NS
P	S	00004	0	0	0,04524	-	00204	0	0	0,04524	-	00205	0	0	0,04524	-
	I		0	84	0,04524	NS		0	111	0,04524	NS		0	278	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	299	0,04524	NS		0	613	0,04524	NS		0	838	0,04524	99,72
P	S	00206	0	25	0,04524	NS	00207	0	0	0,04524	-	00208	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	726	0,04524	NS		0	352	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	303	0,04524	NS		0	838	0,04524	99,72		0	301	0,04524	NS
P	S	00209	0	0	0,04524	-	00210	0	0	0,04524	-	00211	0	31	0,04524	NS
	I		0	697	0,04524	NS		0	42	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	341	0,04524	NS		0	100	0,04524	NS		0	508	0,04524	NS
P	S	00212	0	0	0,04524	-	00213	0	0	0,04524	-	00214	0	0	0,04524	-
	I		0	43	0,04524	NS		0	875	0,04524	95,50		0	303	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	288	0,04524	NS		0	353	0,04524	NS		0	83	0,04524	NS
P	S	00215	0	0	0,04524	-	00216	0	0	0,04524	-	00217	0	37	0,04524	NS
	I		0	501	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	295	0,04524	NS		0	53	0,04524	NS		0	313	0,04524	NS
P	S	00218	0	0	0,04524	-	00219	0	0	0,04524	-	00220	0	0	0,04524	-
	I		0	67	0,04524	NS		0	803	0,04524	NS		0	226	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	245	0,04524	NS		0	303	0,04524	NS		0	80	0,04524	NS
P	S	00221	0	0	0,04524	-	00222	0	69	0,04524	NS	00223	0	0	0,04524	-
	I		0	291	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	283	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	308	0,04524	NS		0	14	0,04524	NS		0	835	0,04524	NS
P	S	00224	0	0	0,04524	-	00225	0	0	0,04524	-	00226	0	0	0,04524	-
	I		0	591	0,04524	NS		0	608	0,04524	NS		0	87	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	617	0,04524	NS		0	57	0,04524	NS		0	22	0,04524	NS
P	S	00227	0	0	0,04524	-	00228	0	64	0,04524	NS	00229	0	0	0,04524	-
	I		0	74	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	613	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	268	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	343	0,04524	NS
P	S	00230	0	0	0,04524	-	00231	0	0	0,04524	-	00232	0	0	0,04524	-
	I		0	327	0,04524	NS		0	627	0,04524	NS		0	115	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	73	0,04524	NS		0	262	0,04524	NS		0	94	0,04524	NS
P	S	00233	0	0	0,04524	-	00234	0	0	0,04524	-	00235	0	0	0,04524	-
	I		0	250	0,04524	NS		0	568	0,04524	NS		0	813	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	536	0,04524	NS		0	509	0,04524	NS		0	353	0,04524	NS
P	S	00236	0	0	0,04524	-	00237	0	0	0,04524	-	00238	0	0	0,04524	-
	I		0	633	0,04524	NS		0	967	0,04524	86,41		0	539	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	303	0,04524	NS		0	795	0,04524	NS		0	961	0,04524	86,95
P	S	00239	0	0	0,04524	-	00240	0	0	0,04524	-	00241	0	0	0,04524	-
	I		0	14	0,04524	NS		0	345	0,04524	NS		0	283	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	57	0,04524	NS		0	311	0,04524	NS		0	85	0,04524	NS
P	S	00242	0	0	0,04524	-	00243	0	0	0,04524	-	00244	0	48	0,04524	NS
	I		0	829	0,04524	NS		0	61	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	310	0,04524	NS		0	95	0,04524	NS		0	314	0,04524	NS
P	S	00245	0	0	0,04524	-	00246	0	0	0,04524	-	00247	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	526	0,04524	NS		0	295	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	39	0,04524	NS		0	248	0,04524	NS		0	76	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	00248	0	0	0,04524	-	00249	0	85	0,04524	NS	00250	0	0	0,04524	-
	I		0	594	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	79	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	361	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	322	0,04524	NS
P	S	00251	0	0	0,04524	-	00252	0	0	0,04524	NS	00253	0	0	0,04524	-
	I		0	93	0,04524	NS		0	650	0,04524	NS		0	644	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0							

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
	I		[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	299	0,04524	-		0	92	0,04524	-		0	352	0,04524	-
P	S	00314	0	0	0,04524	-	00315	0	0	0,04524	-	00316	0	0	0,04524	-
	I		0	591	0,04524	NS		0	799	0,04524	NS		0	798	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	563	0,04524	NS		0	526	0,04524	NS		0	529	0,04524	NS
P	S	00317	0	0	0,04524	-	00318	0	0	0,04524	-	00319	0	0	0,04524	-
	I		0	586	0,04524	NS		0	258	0,04524	NS		0	253	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	560	0,04524	NS		0	351	0,04524	NS		0	94	0,04524	NS
P	S	00320	0	0	0,04524	-	00321	0	0	0,04524	-	00322	0	0	0,04524	-
	I		0	594	0,04524	NS		0	320	0,04524	NS		0	926	0,04524	90,24
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	293	0,04524	NS		0	88	0,04524	NS		0	352	0,04524	NS
P	S	00323	0	0	0,04524	-	00324	0	0	0,04524	-	00325	0	0	0,04524	-
	I		0	94	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	62	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	322	0,04524	NS		0	327	0,04524	NS		0	61	0,04524	NS
P	S	00326	0	0	0,04524	-	00327	0	0	0,04524	-	00328	0	0	0,04524	-
	I		0	657	0,04524	NS		0	315	0,04524	NS		0	654	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	286	0,04524	NS		0	102	0,04524	NS		0	653	0,04524	NS
P	S	00329	0	90	0,04524	NS	00330	0	0	0,04524	-	00331	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	115	0,04524	NS		0	111	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	39	0,04524	NS		0	372	0,04524	NS		0	87	0,04524	NS
P	S	00332	0	0	0,04524	-	00333	0	0	0,04524	-	00334	0	21	0,04524	NS
	I		0	789	0,04524	NS		0	101	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	322	0,04524	NS		0	315	0,04524	NS		0	296	0,04524	NS
P	S	00335	0	0	0,04524	-	00336	0	0	0,04524	-	00337	0	0	0,04524	-
	I		0	38	0,04524	NS		0	504	0,04524	NS		0	323	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	61	0,04524	NS		0	292	0,04524	NS		0	93	0,04524	NS
P	S	00338	0	0	0,04524	-	00339	0	0	0,04524	-	00340	0	0	0,04524	-
	I		0	908	0,04524	92,03		0	80	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	477	0,04524	NS		0	303	0,04524	NS		0	471	0,04524	NS
P	S	00341	0	0	0,04524	-	00342	0	0	0,04524	-	00343	0	0	0,04524	-
	I		0	64	0,04524	NS		0	690	0,04524	NS		0	336	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	81	0,04524	NS		0	307	0,04524	NS		0	115	0,04524	NS
P	S	00344	0	0	0,04524	-	00345	0	94	0,04524	NS	00346	0	0	0,04524	-
	I		0	657	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	226	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	660	0,04524	NS		0	38	0,04524	NS		0	478	0,04524	NS
P	S	00347	0	0	0,04524	-	00348	0	0	0,04524	-	00349	0	0	0,04524	-
	I		0	111	0,04524	NS		0	798	0,04524	NS		0	83	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	93	0,04524	NS		0	342	0,04524	NS		0	300	0,04524	NS
P	S	00350	0	29	0,04524	NS	00351	0	0	0,04524	-	00352	0	0	0,04524	-
	I		0	99	0,04524	-		0	23	0,04524	NS		0	503	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	307	0,04524	NS		0	58	0,04524	NS		0	316	0,04524	NS
P	S	00353	0	0	0,04524	-	00354	0	0	0,04524	-	00355	0	0	0,04524	-
	I		0	306	0,04524	NS		0	886	0,04524	94,31		0	53	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	88	0,04524	NS		0	366	0,04524	NS		0	319	0,04524	NS
P	S	00356	0	24	0,04524	NS	00357	0	0	0,04524	-	00358	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	49	0,04524	NS		0	697	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	498	0,04524	NS		0	100	0,04524	NS		0	346	0,04524	NS
P	S	00359	0	0	0,04524	-	00360	0	0	0,04524	-	00361	0	24	0,04524	NS
	I		0	352	0,04524	NS		0	772	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	303	0,04524	NS		0	850	0,04524	98,31		0	310	0,04524	NS
P	S	00362	0	0	0,04524	-	00363	0	0	0,04524	-	00971	0	0	0,04524	-
	I		0	280	0,04524	NS		0	111	0,04524	NS		0	634	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	843	0,04524	99,13		0	617	0,04524	NS		0	317	0,04524	NS
P	S	00972	0	0	0,04524	-	00973	0	0	0,04524	-	00974	0	0	0,04524	-
	I		0	244	0,04524	NS		0	632	0,04524	NS		0	240	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	537	0,04524	NS		0	493	0,04524	NS		0	565	0,04524	NS
P	S	00975	0	0	0,04524	-	00976	0	0	0,04524	-	00977	0	0	0,04524	-
	I		0	601	0,04524	NS		0	787	0,04524	NS		0	603	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	526	0,04524	NS		0	650	0,04524	NS		0	530	0,04524	NS
P	S	00978	0	0	0,04524	-	00979	0	0	0,04524	-	00980	0	0	0,04524	-
	I		0	329	0,04524	NS		0	596	0,04524	NS		0	598	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	519	0,04524	NS		0	617	0,04524	NS		0	618	0,04524	NS
P	S	00981	0	0	0,04524	-	00982	0	0	0,04524	-	00983	0	0	0,04524	-
	I		0	334	0,04524	NS		0	365	0,04524	NS		0	478	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	526	0,04524	NS		0	479	0,04524	NS		0	345	0,04524	NS
P	S	00984	0	0	0,04524	-	00985	0	0	0,04524	-	00986	0	0	0,04524	-
	I		0	344	0,04524	NS		0	478	0,04524	NS		0	370	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
	I		[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	339	0,04524	NS		0	346	0,04524	NS		0	489	0,04524	NS
P	S	00987	0	0	0,04524	-	00988	0	0	0,04524	-	00989	0	0	0,04524	-
	I		0	296	0,04524	NS		0	548	0,04524	NS		0	310	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	326	0,04524	NS		0	289	0,04524	NS		0	273	0,04524	NS
P	S	00990	0	0	0,0											

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	24	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01053	0	0	0,04524	-	01054	0	0	0,04524	-	01055	0	0	0,04524	-
	I		0	18	0,04524	NS		0	56	0,04524	NS		0	112	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	18	0,04524	NS		0	56	0,04524	NS		0	104	0,04524	NS
P	S	01056	0	0	0,04524	-	01057	0	0	0,04524	-	01058	0	0	0,04524	-
	I		0	300	0,04524	NS		0	488	0,04524	NS		0	307	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	275	0,04524	NS		0	335	0,04524	NS		0	323	0,04524	NS
P	S	01059	0	0	0,04524	-	01060	0	0	0,04524	-	01061	0	0	0,04524	-
	I		0	253	0,04524	NS		0	342	0,04524	NS		0	238	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	359	0,04524	NS		0	358	0,04524	NS		0	275	0,04524	NS
P	S	01062	0	0	0,04524	-	01063	0	0	0,04524	-	01064	0	0	0,04524	-
	I		0	93	0,04524	NS		0	45	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	86	0,04524	NS		0	41	0,04524	NS		0	11	0,04524	NS
P	S	01065	0	0	0,04524	-	01066	0	20	0,04524	NS	01067	0	25	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	19	0,04524	NS		0	24	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01068	0	25	0,04524	NS	01069	0	20	0,04524	NS	01070	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	24	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01071	0	0	0,04524	-	01072	0	0	0,04524	-	01073	0	0	0,04524	-
	I		0	12	0,04524	NS		0	43	0,04524	NS		0	87	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	39	0,04524	NS		0	82	0,04524	NS
P	S	01074	0	0	0,04524	-	01075	0	0	0,04524	-	01076	0	0	0,04524	-
	I		0	233	0,04524	NS		0	337	0,04524	NS		0	266	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	264	0,04524	NS		0	348	0,04524	NS		0	473	0,04524	NS
P	S	01077	0	0	0,04524	-	01078	0	0	0,04524	-	01079	0	0	0,04524	-
	I		0	324	0,04524	NS		0	310	0,04524	NS		0	239	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	370	0,04524	NS		0	295	0,04524	NS		0	240	0,04524	NS
P	S	01080	0	0	0,04524	-	01081	0	0	0,04524	-	01082	0	0	0,04524	-
	I		0	71	0,04524	NS		0	33	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	74	0,04524	NS		0	31	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	01083	0	0	0,04524	-	01084	0	17	0,04524	NS	01085	0	21	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	17	0,04524	NS		0	20	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01086	0	22	0,04524	NS	01087	0	21	0,04524	NS	01088	0	17	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	21	0,04524	NS		0	20	0,04524	NS		0	17	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01089	0	0	0,04524	-	01090	0	0	0,04524	-	01091	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	29	0,04524	NS
S	S		0	11	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	27	0,04524	NS
P	S	01092	0	0	0,04524	-	01093	0	0	0,04524	-	01094	0	0	0,04524	-
	I		0	63	0,04524	NS		0	223	0,04524	NS		0	293	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	68	0,04524	NS		0	223	0,04524	NS		0	316	0,04524	NS
P	S	01095	0	0	0,04524	-	01096	0	0	0,04524	-	01097	0	0	0,04524	-
	I		0	323	0,04524	NS		0	304	0,04524	NS		0	554	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	480	0,04524	NS		0	328	0,04524	NS		0	305	0,04524	NS
P	S	01098	0	0	0,04524	-	01099	0	0	0,04524	-	01100	0	0	0,04524	-
	I		0	279	0,04524	NS		0	107	0,04524	NS		0	56	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	261	0,04524	NS		0	99	0,04524	NS		0	55	0,04524	NS
P	S	01101	0	0	0,04524	-	01102	0	0	0,04524	-	01103	0	0	0,04524	-
	I		0	22	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	11	0,04524	NS
	I		0	21	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01104	0	15	0,04524	NS	01105	0	16	0,04524	NS	01106	0	17	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	15	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01107	0	17	0,04524	NS	01108	0	16	0,04524	NS	01109	0	15	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	16	0,04524	NS		0	17	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01110	0	11	0,04524	NS	01111	0	0	0,04524	-	01112	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	16	0,04524	NS
S	S		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	15	0,04524	NS
P	S	01113	0	0	0,04524	-	01114	0	0	0,04524	-	01115	0	0	0,04524	-
	I		0	47	0,04524	NS		0	96	0,04524	NS		0	248	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	45	0,04524	NS		0	85	0,04524	NS		0	240	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	S	01116	0	0	0,04524	-	01117	0	0	0,04524	-	01118	0	0	0,04524	-
	I		0	541	0,04524	NS		0	301	0,04524	NS		0	285	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	295	0,04524	NS		0	358	0,04524	NS		0	503	0,04524	NS
P	S	01119	0	0	0,04524	-	01120	0	0	0,04524	-	01121	0	0	0,04524	-
	I		0	354	0,04524	NS		0	228	0,04524	NS		0	82	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	335	0,04524	NS		0	256	0,04524	NS		0	78	0,04524	NS
P	S	01122	0	0	0,04524	-	01123	0	0	0,04524	-	01124	0	0	0,04524	-



Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01182	0	14	0,04524	NS	01183	0	19	0,04524	NS	01184	0	22	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	14	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS		0	23	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01185	0	22	0,04524	NS	01186	0	12	0,04524	NS	01187	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	11	0,04524	NS
S	S		0	23	0,04524	NS		0	15	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01188	0	0	0,04524	-	01189	0	0	0,04524	-	01190	0	0	0,04524	-
	I		0	54	0,04524	NS		0	224	0,04524	NS		0	310	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	47	0,04524	NS		0	107	0,04524	NS		0	322	0,04524	NS
P	S	01191	0	0	0,04524	-	01192	0	0	0,04524	-	01193	0	0	0,04524	-
	I		0	533	0,04524	NS		0	506	0,04524	NS		0	305	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	592	0,04524	NS		0	666	0,04524	NS		0	479	0,04524	NS
P	S	01194	0	0	0,04524	-	01195	0	0	0,04524	-	01196	0	0	0,04524	-
	I		0	336	0,04524	NS		0	243	0,04524	NS		0	77	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	319	0,04524	NS		0	240	0,04524	NS		0	78	0,04524	NS
P	S	01197	0	0	0,04524	-	01198	0	0	0,04524	-	01199	0	0	0,04524	-
	I		0	37	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	35	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01200	0	11	0,04524	NS	01201	0	12	0,04524	NS	01202	0	10	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	11	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS		0	10	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01203	0	0	0,04524	-	01204	0	0	0,04524	-	01205	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01206	0	0	0,04524	-	01207	0	0	0,04524	-	01208	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01209	0	11	0,04524	NS	01210	0	16	0,04524	NS	01211	0	22	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	11	0,04524	NS		0	17	0,04524	NS		0	22	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01212	0	25	0,04524	NS	01213	0	22	0,04524	NS	01214	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	25	0,04524	NS		0	23	0,04524	NS		0	10	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01215	0	0	0,04524	-	01216	0	0	0,04524	-	01217	0	0	0,04524	-
	I		0	24	0,04524	NS		0	78	0,04524	NS		0	258	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	17	0,04524	NS		0	66	0,04524	NS		0	248	0,04524	NS
P	S	01218	0	0	0,04524	-	01219	0	0	0,04524	-	01220	0	0	0,04524	-
	I		0	320	0,04524	NS		0	610	0,04524	NS		0	340	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	359	0,04524	NS		0	651	0,04524	NS		0	698	0,04524	NS
P	S	01221	0	0	0,04524	-	01222	0	0	0,04524	-	01223	0	0	0,04524	-
	I		0	291	0,04524	NS		0	488	0,04524	NS		0	312	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	319	0,04524	NS		0	332	0,04524	NS		0	291	0,04524	NS
P	S	01224	0	0	0,04524	-	01225	0	0	0,04524	-	01226	0	0	0,04524	-
	I		0	224	0,04524	NS		0	61	0,04524	NS		0	25	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	109	0,04524	NS		0	61	0,04524	NS		0	25	0,04524	NS
P	S	01227	0	0	0,04524	-	01228	0	0	0,04524	-	01229	0	12	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	12	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01230	0	12	0,04524	NS	01231	0	0	0,04524	-	01232	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01233	0	0	0,04524	-	01234	0	0	0,04524	-	01235	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01236	0	0	0,04524	-	01237	0	0	0,04524	-	01238	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01239	0	14	0,04524	NS	01240	0	19	0,04524	NS	01241	0	22	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	14	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS		0	22	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01242	0	22	0,04524	NS	01243	0	12	0,04524	NS	01244	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	14	0,04524	NS
S	S		0	21	0,04524	NS		0	11	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	13	0,04524	NS
P	S	01245	0	0	0,04524	-	01246	0	0	0,04524	-	01247	0	0	0,04524	-
	I		0	61	0,04524	NS		0	241	0,04524	NS		0	319	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	56	0,04524	NS		0	225	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01248	0	0	0,04524	-	01249	0	0	0,04524	-	01250	0	0	0,04524	-
	I		0	517	0,04524	NS		0	341	0,04524	NS		0	235	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	619	0,04524	NS		0	614	0,04524	NS		0	351	0,04524	NS
P	S	01251	0	0	0,04524	-	01252	0	0	0,04524	-	01253	0	0	0,04524	-
	I		0	334	0,04524	NS		0	234	0,04524						

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	18	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	11	0,04524	NS
	I		0	17	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01314	0	13	0,04524	NS	01315	0	12	0,04524	NS	01316	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	13	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01317	0	0	0,04524	-	01318	0	0	0,04524	-	01319	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01320	0	0	0,04524	-	01321	0	0	0,04524	-	01322	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01323	0	0	0,04524	-	01324	0	0	0,04524	-	01325	0	11	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	12	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01326	0	12	0,04524	NS	01327	0	0	0,04524	-	01328	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	13	0,04524	NS		0	11	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01329	0	0	0,04524	-	01330	0	0	0,04524	-	01331	0	0	0,04524	-
	I		0	20	0,04524	NS		0	47	0,04524	NS		0	95	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	15	0,04524	NS		0	48	0,04524	NS		0	97	0,04524	NS
P	S	01332	0	0	0,04524	-	01333	0	0	0,04524	-	01334	0	0	0,04524	-
	I		0	294	0,04524	NS		0	556	0,04524	NS		0	293	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	259	0,04524	NS		0	298	0,04524	NS		0	294	0,04524	NS
P	S	01335	0	0	0,04524	-	01336	0	0	0,04524	-	01337	0	0	0,04524	-
	I		0	265	0,04524	NS		0	336	0,04524	NS		0	110	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	518	0,04524	NS		0	323	0,04524	NS		0	234	0,04524	NS
P	S	01338	0	0	0,04524	-	01339	0	0	0,04524	-	01340	0	0	0,04524	-
	I		0	69	0,04524	NS		0	31	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	65	0,04524	NS		0	26	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	01341	0	0	0,04524	-	01342	0	14	0,04524	NS	01343	0	14	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	15	0,04524	NS		0	14	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01344	0	12	0,04524	NS	01345	0	0	0,04524	-	01346	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01347	0	0	0,04524	-	01348	0	0	0,04524	-	01349	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01350	0	0	0,04524	-	01351	0	0	0,04524	-	01352	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01353	0	10	0,04524	NS	01354	0	12	0,04524	NS	01355	0	10	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	11	0,04524	NS		0	13	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01356	0	0	0,04524	-	01357	0	0	0,04524	-	01358	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	35	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	31	0,04524	NS
P	S	01359	0	0	0,04524	-	01360	0	0	0,04524	-	01361	0	0	0,04524	-
	I		0	75	0,04524	NS		0	97	0,04524	NS		0	315	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	62	0,04524	NS		0	113	0,04524	NS		0	309	0,04524	NS
P	S	01362	0	0	0,04524	-	01363	0	0	0,04524	-	01364	0	0	0,04524	-
	I		0	341	0,04524	NS		0	515	0,04524	NS		0	296	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	335	0,04524	NS		0	540	0,04524	NS		0	321	0,04524	NS
P	S	01365	0	0	0,04524	-	01366	0	0	0,04524	-	01367	0	0	0,04524	-
	I		0	220	0,04524	NS		0	52	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	113	0,04524	NS		0	55	0,04524	NS		0	14	0,04524	NS
P	S	01368	0	0	0,04524	-	01369	0	15	0,04524	NS	01370	0	18	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	18	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01371	0	16	0,04524	NS	01372	0	12	0,04524	NS	01373	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	16	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01374	0	0	0,04524	-	01375	0	0	0,04524	-	01376	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	01377	0	0	0,04524	-	01378	0	0	0,04524	-	01379	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01380	0	0	0,04524	-	01381	0	12	0,04524	NS	01382	0	12	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	12	0,04524	NS		0	13	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0,04524	-		0	13	0,04524	NS		0	41	0,04524	NS
P	S	01443	0	0	0,04524	-	01444	0	0	0,04524	-	01445	0	0	0,04524	-
	I		0	90	0,04524	NS		0	220	0,04524	NS		0	341	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	81	0,04524	NS		0	245	0,04524	NS		0	326	0,04524	NS
P	S	01446	0	0	0,04524	-	01447	0	0	0,04524	-	01448	0	0	0,04524	-
	I		0	336	0,04524	NS		0	344	0,04524	NS		0	664	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	328	0,04524	NS		0	724	0,04524	NS		0	574	0,04524	NS
P	S	01449	0	0	0,04524	-	01450	0	0	0,04524	-	01451	0	0	0,04524	-
	I		0	320	0,04524	NS		0	118	0,04524	NS		0	53	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	325	0,04524	NS		0	113	0,04524	NS		0	49	0,04524	NS
P	S	01452	0	0	0,04524	-	01453	0	12	0,04524	NS	01454	0	21	0,04524	NS
	I		0	11	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	14	0,04524	NS		0	22	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01455	0	22	0,04524	NS	01456	0	19	0,04524	NS	01457	0	14	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	23	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS		0	14	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01458	0	0	0,04524	-	01459	0	0	0,04524	-	01460	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01461	0	0	0,04524	-	01462	0	0	0,04524	-	01463	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01464	0	12	0,04524	NS	01465	0	13	0,04524	NS	01466	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	12	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01467	0	0	0,04524	-	01468	0	0	0,04524	-	01469	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	22	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	24	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS
P	S	01470	0	0	0,04524	-	01471	0	0	0,04524	-	01472	0	0	0,04524	-
	I		0	117	0,04524	NS		0	311	0,04524	NS		0	342	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	110	0,04524	NS		0	301	0,04524	NS		0	504	0,04524	NS
P	S	01473	0	0	0,04524	-	01474	0	0	0,04524	-	01475	0	0	0,04524	-
	I		0	290	0,04524	NS		0	516	0,04524	NS		0	296	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	310	0,04524	NS		0	536	0,04524	NS		0	322	0,04524	NS
P	S	01476	0	0	0,04524	-	01477	0	0	0,04524	-	01478	0	0	0,04524	-
	I		0	222	0,04524	NS		0	53	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	114	0,04524	NS		0	56	0,04524	NS		0	15	0,04524	NS
P	S	01479	0	0	0,04524	-	01480	0	15	0,04524	NS	01481	0	18	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	17	0,04524	NS		0	18	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01482	0	16	0,04524	NS	01483	0	13	0,04524	NS	01484	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	16	0,04524	NS		0	13	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01485	0	0	0,04524	-	01486	0	0	0,04524	-	01487	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01488	0	11	0,04524	NS	01489	0	12	0,04524	NS	01490	0	11	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	11	0,04524	NS		0	13	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01491	0	0	0,04524	-	01492	0	0	0,04524	-	01493	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	31	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	35	0,04524	NS
P	S	01494	0	0	0,04524	-	01495	0	0	0,04524	-	01496	0	0	0,04524	-
	I		0	74	0,04524	NS		0	249	0,04524	NS		0	333	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	78	0,04524	NS		0	241	0,04524	NS		0	328	0,04524	NS
P	S	01497	0	0	0,04524	-	01498	0	0	0,04524	-	01499	0	0	0,04524	-
	I		0	328	0,04524	NS		0	259	0,04524	NS		0	337	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	571	0,04524	NS		0	513	0,04524	NS		0	324	0,04524	NS
P	S	01500	0	0	0,04524	-	01501	0	0	0,04524	-	01502	0	0	0,04524	-
	I		0	114	0,04524	NS		0	70	0,04524	NS		0	32	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	236	0,04524	NS		0	66	0,04524	NS		0	27	0,04524	NS
P	S	01503	0	0	0,04524	-	01504	0	0	0,04524	-	01505	0	14	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	14	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01506	0	15	0,04524	NS	01507	0	14	0,04524	NS	01508	0	13	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0	15	0,04524	NS		0	14	0,04524	-		0	13	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01509	0	12	0,04524	NS	01510	0	13	0,04524	NS	01511	0	13	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	12	0,04524	NS		0	13	0,04524	NS		0	14	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01512	0	13	0,04524	NS	01513	0	0	0,04524	-	01514	0	0	0,04524	-
	I		0													

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	16	0,04524	NS
S	S		0	18	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	16	0,04524	NS
P	S	01575	0	0	0,04524	-	01576	0	0	0,04524	-	01577	0	0	0,04524	-
	I		0	54	0,04524	NS		0	107	0,04524	NS		0	285	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	51	0,04524	NS		0	99	0,04524	NS		0	273	0,04524	NS
P	S	01578	0	0	0,04524	-	01579	0	0	0,04524	-	01580	0	0	0,04524	-
	I		0	339	0,04524	NS		0	283	0,04524	NS		0	293	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	484	0,04524	NS		0	359	0,04524	NS		0	287	0,04524	NS
P	S	01581	0	0	0,04524	-	01582	0	0	0,04524	-	01583	0	0	0,04524	-
	I		0	503	0,04524	NS		0	308	0,04524	NS		0	101	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	302	0,04524	NS		0	277	0,04524	NS		0	106	0,04524	NS
P	S	01584	0	0	0,04524	-	01585	0	0	0,04524	-	01586	0	0	0,04524	-
	I		0	51	0,04524	NS		0	20	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	53	0,04524	NS		0	14	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	01587	0	20	0,04524	NS	01588	0	25	0,04524	NS	01589	0	21	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	20	0,04524	NS		0	24	0,04524	NS		0	18	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01590	0	0	0,04524	-	01591	0	0	0,04524	-	01592	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	22	0,04524	NS		0	65	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	24	0,04524	NS		0	67	0,04524	NS
P	S	01593	0	0	0,04524	-	01594	0	0	0,04524	-	01595	0	0	0,04524	-
	I		0	241	0,04524	NS		0	306	0,04524	NS		0	330	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	231	0,04524	NS		0	331	0,04524	NS		0	574	0,04524	NS
P	S	01596	0	0	0,04524	-	01597	0	0	0,04524	-	01598	0	0	0,04524	-
	I		0	319	0,04524	NS		0	316	0,04524	NS		0	99	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	343	0,04524	NS		0	290	0,04524	NS		0	119	0,04524	NS
P	S	01599	0	0	0,04524	-	01600	0	0	0,04524	-	01601	0	0	0,04524	-
	I		0	74	0,04524	NS		0	31	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	63	0,04524	NS		0	25	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	01602	0	16	0,04524	NS	01603	0	17	0,04524	NS	01604	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	14	0,04524	NS		0	13	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01605	0	0	0,04524	-	01606	0	0	0,04524	-	01607	0	0	0,04524	-
	I		0	31	0,04524	NS		0	79	0,04524	NS		0	252	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	32	0,04524	NS		0	80	0,04524	NS		0	260	0,04524	NS
P	S	01608	0	0	0,04524	-	01609	0	0	0,04524	-	01610	0	0	0,04524	-
	I		0	352	0,04524	NS		0	324	0,04524	NS		0	273	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	329	0,04524	NS		0	340	0,04524	NS		0	345	0,04524	NS
P	S	01611	0	0	0,04524	-	01612	0	0	0,04524	-	01613	0	0	0,04524	-
	I		0	333	0,04524	NS		0	271	0,04524	NS		0	97	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	486	0,04524	NS		0	262	0,04524	NS		0	89	0,04524	NS
P	S	01614	0	0	0,04524	-	01615	0	0	0,04524	-	01616	0	0	0,04524	-
	I		0	43	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	42	0,04524	NS		0	13	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	01617	0	0	0,04524	-	01618	0	0	0,04524	-	01619	0	0	0,04524	-
	I		0	10	0,04524	NS		0	44	0,04524	NS		0	98	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	15	0,04524	NS		0	44	0,04524	NS		0	93	0,04524	NS
P	S	01620	0	0	0,04524	-	01621	0	0	0,04524	-	01622	0	0	0,04524	-
	I		0	273	0,04524	NS		0	524	0,04524	NS		0	236	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	285	0,04524	NS		0	337	0,04524	NS		0	324	0,04524	NS
P	S	01623	0	0	0,04524	-	01624	0	0	0,04524	-	01625	0	0	0,04524	-
	I		0	321	0,04524	NS		0	294	0,04524	NS		0	226	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	570	0,04524	NS		0	313	0,04524	NS		0	115	0,04524	NS
P	S	01626	0	0	0,04524	-	01627	0	0	0,04524	-	01628	0	0	0,04524	-
	I		0	63	0,04524	NS		0	33	0,04524	NS		0	33	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	65	0,04524	NS		0	39	0,04524	NS		0	40	0,04524	NS
P	S	01629	0	0	0,04524	-	01630	0	0	0,04524	-	01631	0	0	0,04524	-
	I		0	63	0,04524	NS		0	225	0,04524	NS		0	297	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	67	0,04524	NS		0	115	0,04524	NS		0	299	0,04524	NS
P	S	01632	0	0	0,04524	-	01633	0	0	0,04524	-	01634	0	0	0,04524	-
	I		0	332	0,04524	NS		0	313	0,04524	NS		0	348	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	330	0,04524	NS		0	304	0,04524	NS		0	327	0,04524	NS
P	S	01635	0	0	0,04524	-	01636	0	0	0,04524	-	01637	0	0	0,04524	-
	I		0	259	0,04524	NS		0	98	0,04524	NS		0	78	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	254	0,04524	NS		0	99	0,04524	NS		0	84	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	S	01638	0	0	0,04524	-	01639	0	0	0,04524	-	01640	0	0	0,04524	-
	I		0	99	0,04524	NS		0	246	0,04524	NS		0	337	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	97	0,04524	NS		0	255	0,04524	NS		0	339	0,04524	NS
P	S	01641	0	0	0,04524	-	01642	0	0	0,04524	-	01643	0	0	0,04524	-
	I		0	232	0,04524	NS		0	250	0,04524	NS		0	537	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I															

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	311	0,04524	NS		0	56	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS
P	S	00522	0	0	0,04524	-	00523	0	0	0,04524	-	00524	0	0	0,04524	-
	I		0	709	0,04524	NS		0	713	0,04524	NS		0	713	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	10	0,04524	NS		0	10	0,04524	NS
	I		0	347	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00525	0	0	0,04524	-	00526	0	62	0,04524	NS	00527	0	0	0,04524	-
	I		0	709	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	773	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	347	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS		0	56	0,04524	NS
P	S	00528	0	0	0,04524	-	00529	0	57	0,04524	NS	00530	0	0	0,04524	-
	I		0	713	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	718	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	311	0,04524	NS		0	15	0,04524	NS		0	225	0,04524	NS
P	S	00531	0	0	0,04524	-	00532	0	57	0,04524	NS	00533	0	0	0,04524	-
	I		0	719	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	713	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	111	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS		0	287	0,04524	NS
P	S	00534	0	0	0,04524	-	00535	0	62	0,04524	NS	00536	0	0	0,04524	-
	I		0	775	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	709	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	44	0,04524	NS		0	69	0,04524	NS		0	357	0,04524	NS
P	S	00537	0	0	0,04524	-	00538	0	0	0,04524	-	00539	0	0	0,04524	-
	I		0	711	0,04524	NS		0	717	0,04524	NS		0	709	0,04524	NS
S	S		0	19	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	338	0,04524	NS
P	S	00540	0	63	0,04524	NS	00541	0	0	0,04524	-	00542	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	772	0,04524	NS		0	715	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	53	0,04524	NS		0	70	0,04524	NS		0	300	0,04524	NS
P	S	00543	0	57	0,04524	NS	00544	0	0	0,04524	-	00545	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	718	0,04524	NS		0	723	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	17	0,04524	NS		0	240	0,04524	NS		0	101	0,04524	NS
P	S	00546	0	58	0,04524	NS	00547	0	0	0,04524	-	00548	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	711	0,04524	NS		0	790	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	24	0,04524	NS		0	295	0,04524	NS		0	15	0,04524	NS
P	S	00549	0	14	0,04524	NS	00550	0	0	0,04524	-	00551	0	15	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	668	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	11	0,04524	NS		0	307	0,04524	NS		0	26	0,04524	NS
P	S	00552	0	0	0,04524	-	00553	0	0	0,04524	-	00554	0	57	0,04524	NS
	I		0	789	0,04524	NS		0	709	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	19	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	289	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS
P	S	00555	0	0	0,04524	-	00556	0	0	0,04524	-	00557	0	54	0,04524	NS
	I		0	722	0,04524	NS		0	706	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	54	0,04524	NS		0	251	0,04524	NS		0	14	0,04524	NS
P	S	00558	0	0	0,04524	-	00559	0	0	0,04524	-	00560	0	67	0,04524	NS
	I		0	720	0,04524	NS		0	708	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	301	0,04524	NS		0	297	0,04524	NS		0	291	0,04524	NS
P	S	00561	0	0	0,04524	-	00562	0	0	0,04524	-	00563	0	0	0,04524	-
	I		0	770	0,04524	NS		0	656	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	693	0,04524	NS		0	515	0,04524	NS		0	545	0,04524	NS
P	S	00564	0	0	0,04524	-	00565	0	0	0,04524	-	00566	0	0	0,04524	-
	I		0	604	0,04524	NS		0	767	0,04524	NS		0	537	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	264	0,04524	NS		0	851	0,04524	98,19		0	937	0,04524	89,18
P	S	00567	0	0	0,04524	-	00568	0	0	0,04524	-	00569	0	0	0,04524	-
	I		0	526	0,04524	NS		0	297	0,04524	NS		0	301	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	276	0,04524	NS		0	1.023	0,04524	81,68		0	278	0,04524	NS
P	S	00570	0	0	0,04524	-	00571	0	0	0,04524	-	00572	0	0	0,04524	-
	I		0	115	0,04524	NS		0	117	0,04524	NS		0	53	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.009	0,04524	82,82		0	301	0,04524	NS		0	916	0,04524	91,23
P	S	00573	0	0	0,04524	-	00574	0	0	0,04524	-	00575	0	0	0,04524	-
	I		0	72	0,04524	NS		0	283	0,04524	NS		0	294	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	911	0,04524	91,73		0	285	0,04524	NS		0	1.044	0,04524	80,04
P	S	00576	0	0	0,04524	-	00577	0	0	0,04524	-	00578	0	0	0,04524	-
	I		0	545	0,04524	NS		0	544	0,04524	NS		0	774	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	269	0,04524	NS		0	948	0,04524	88,15		0	857	0,04524	97,51
P	S	00579	0	0	0,04524	-	00580	0	0	0,04524	-	00581	0	0	0,04524	-
	I		0	610	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS		0	656	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	262	0,04524	NS		0	552	0,04524	NS		0	526	0,04524	NS
P	S	00582	0	0	0,04524	-	00583	0	67	0,04524	NS	00584	0	0	0,04524	-
	I		0	769	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	707	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	703	0,04524	NS		0	299	0,04524	NS		0	304	0,04524	NS
P	S	00585	0	0	0,04524	-	00586	0	54	0,04524	NS	00587	0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	720	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	60	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	303	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	14	0,04524	NS
P	S	00588	0	0	0,04524	-	00589	0	57	0,04524	NS	00590	0	0	0,04524	-
	I		0	722	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	53	0,04524	NS		0	11	0,04524	NS		0	11	0,04524	NS
P	S	00591	0	0	0,04524	-	00592	0	15	0,04524	NS	00593	0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	S	00651	0	0	0,04524	-	00652	0	0	0,04524	-	00653	0	54	0,04524	NS
	I		0	722	0,04524	NS		0	706	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	54	0,04524	NS		0	251	0,04524	NS		0	14	0,04524	NS
P	S	00654	0	0	0,04524	-	00655	0	0	0,04524	-	00656	0	67	0,04524	NS
	I		0	720	0,04524	NS		0	708	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	301	0,04524	NS		0	297	0,04524	NS		0	291	0,04524	NS
P	S	00657	0	0	0,04524	-	00658	0	0	0,04524	-	00659	0	0	0,04524	-
	I		0	770	0,04524	NS		0	656	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	693	0,04524	NS		0	515	0,04524	NS		0	545	0,04524	NS
P	S	00660	0	0	0,04524	-	00661	0	0	0,04524	-	00662	0	0	0,04524	-
	I		0	604	0,04524	NS		0	767	0,04524	NS		0	537	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	264	0,04524	NS		0	851	0,04524	98,19		0	937	0,04524	89,18
P	S	00663	0	0	0,04524	-	00664	0	0	0,04524	-	00665	0	0	0,04524	-
	I		0	526	0,04524	NS		0	297	0,04524	NS		0	301	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	276	0,04524	NS		0	1.023	0,04524	81,68		0	278	0,04524	NS
P	S	00666	0	0	0,04524	-	00667	0	0	0,04524	-	00668	0	0	0,04524	-
	I		0	115	0,04524	NS		0	117	0,04524	NS		0	53	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.009	0,04524	82,82		0	301	0,04524	NS		0	916	0,04524	91,23
P	S	00669	0	0	0,04524	-	00670	0	0	0,04524	-	00671	0	0	0,04524	-
	I		0	72	0,04524	NS		0	283	0,04524	NS		0	294	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	911	0,04524	91,73		0	285	0,04524	NS		0	1.044	0,04524	80,04
P	S	00672	0	0	0,04524	-	00673	0	0	0,04524	-	00674	0	0	0,04524	-
	I		0	545	0,04524	NS		0	544	0,04524	NS		0	774	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	269	0,04524	NS		0	948	0,04524	88,15		0	857	0,04524	97,51
P	S	00675	0	0	0,04524	-	01799	0	0	0,04524	-	01800	0	0	0,04524	-
	I		0	610	0,04524	NS		0	340	0,04524	NS		0	342	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	262	0,04524	NS		0	367	0,04524	NS		0	370	0,04524	NS
P	S	01801	0	0	0,04524	-	01802	0	0	0,04524	-	01803	0	0	0,04524	-
	I		0	340	0,04524	NS		0	342	0,04524	NS		0	650	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	367	0,04524	NS		0	370	0,04524	NS		0	670	0,04524	NS
P	S	01804	0	0	0,04524	-	01805	0	0	0,04524	-	01806	0	0	0,04524	-
	I		0	589	0,04524	NS		0	307	0,04524	NS		0	92	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	850	0,04524	98,31		0	813	0,04524	NS		0	790	0,04524	NS
P	S	01807	0	0	0,04524	-	01808	0	0	0,04524	-	01809	0	0	0,04524	-
	I		0	37	0,04524	NS		0	53	0,04524	NS		0	99	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	814	0,04524	NS		0	729	0,04524	NS		0	668	0,04524	NS
P	S	01810	0	0	0,04524	-	01811	0	0	0,04524	-	01812	0	0	0,04524	-
	I		0	305	0,04524	NS		0	585	0,04524	NS		0	648	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	787	0,04524	NS		0	837	0,04524	99,84		0	662	0,04524	NS
P	S	01813	0	0	0,04524	-	01814	0	0	0,04524	-	01815	0	0	0,04524	-
	I		0	829	0,04524	NS		0	493	0,04524	NS		0	118	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	571	0,04524	NS		0	515	0,04524	NS		0	515	0,04524	NS
P	S	01816	0	0	0,04524	-	01817	0	0	0,04524	-	01818	0	0	0,04524	-
	I		0	67	0,04524	NS		0	48	0,04524	NS		0	44	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	495	0,04524	NS		0	473	0,04524	NS		0	361	0,04524	NS
P	S	01819	0	0	0,04524	-	01820	0	0	0,04524	-	01821	0	0	0,04524	-
	I		0	116	0,04524	NS		0	494	0,04524	NS		0	830	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	473	0,04524	NS		0	493	0,04524	NS		0	558	0,04524	NS
P	S	01822	0	0	0,04524	-	01823	0	0	0,04524	-	01824	0	0	0,04524	-
	I		0	723	0,04524	NS		0	538	0,04524	NS		0	286	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	262	0,04524	NS		0	326	0,04524	NS		0	300	0,04524	NS
P	S	01825	0	0	0,04524	-	01826	0	0	0,04524	-	01827	0	0	0,04524	-
	I		0	66	0,04524	NS		0	22	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	265	0,04524	NS		0	245	0,04524	NS		0	242	0,04524	NS
P	S	01828	0	0	0,04524	-	01829	0	0	0,04524	-	01830	0	0	0,04524	-
	I		0	60	0,04524	NS		0	283	0,04524	NS		0	539	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	253	0,04524	NS		0	285	0,04524	NS		0	335	0,04524	NS
P	S	01831	0	0	0,04524	-	01832	0	0	0,04524	-	01833	0	0	0,04524	-
	I		0	724	0,04524	NS		0	769	0,04524	NS		0	323	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	253	0,04524	NS		0	225	0,04524	NS		0	88	0,04524	NS
P	S	01834	0	0	0,04524	-	01835	0	0	0,04524	-	01836	0	0	0,04524	-
	I		0	93	0,04524	NS		0	21	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	76	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS		0	54	0,04524	NS
P	S	01837	0	0	0,04524	-	01838	0	0	0,04524	-	01839	0	0	0,04524	-
	I		0	16	0,04524	NS		0	91	0,04524	NS		0	322	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	60	0,04524	NS		0	74	0,04524	NS		0	84	0,04524	NS
P	S	01840	0	0	0,04524	-	01841	0	0	0,04524	-	01842	0	0	0,04524	-
	I		0	769	0,04524	NS		0	709	0,04524	NS		0	504	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	219	0,04524	NS		0	26	0,04524	NS		0	98	0,04524	NS
P	S	01843	0	0	0,04524	-	01844	0	0	0,04524	-	01845	0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	36	0,04524	NS
P	S	01906	0	0	0,04524	-	01907	0	0	0,04524	-	01908	0	0	0,04524	-
	I		0	603	0,04524	NS		0	823	0,04524	NS		0	805	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	86	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	63	0,04524	NS
P	S	01909	0	0	0,04524	-	01910	0	0	0,04524	-	01911	0	0	0,04524	-
	I		0	344	0,04524	NS		0	93	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	26	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	01912	0	20	0,04524	NS	01913	0	0	0,04524	-	01914	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	93	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	16	0,04524	NS
P	S	01915	0	0	0,04524	-	01916	0	0	0,04524	-	01917	0	0	0,04524	-
	I		0	344	0,04524	NS		0	805	0,04524	NS		0	767	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	26	0,04524	NS		0	63	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS
P	S	01918	0	0	0,04524	-	01919	0	0	0,04524	-	01920	0	0	0,04524	-
	I		0	537	0,04524	NS		0	267	0,04524	NS		0	43	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	86	0,04524	NS		0	26	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	01921	0	12	0,04524	NS	01922	0	12	0,04524	NS	01923	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	43	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01924	0	0	0,04524	-	01925	0	0	0,04524	-	01926	0	0	0,04524	-
	I		0	267	0,04524	NS		0	537	0,04524	NS		0	767	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	26	0,04524	NS		0	86	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS
P	S	01927	0	0	0,04524	-	01928	0	0	0,04524	-	01929	0	0	0,04524	-
	I		0	788	0,04524	NS		0	330	0,04524	NS		0	90	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	68	0,04524	NS		0	28	0,04524	NS		0	14	0,04524	NS
P	S	01930	0	0	0,04524	-	01931	0	19	0,04524	NS	01932	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01933	0	0	0,04524	-	01934	0	0	0,04524	-	01935	0	0	0,04524	-
	I		0	90	0,04524	NS		0	330	0,04524	NS		0	788	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	14	0,04524	NS		0	28	0,04524	NS		0	68	0,04524	NS
P	S	01936	0	0	0,04524	-	01937	0	0	0,04524	-	01938	0	0	0,04524	-
	I		0	725	0,04524	NS		0	529	0,04524	NS		0	263	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	23	0,04524	NS		0	89	0,04524	NS		0	28	0,04524	NS
P	S	01939	0	0	0,04524	-	01940	0	12	0,04524	NS	01941	0	12	0,04524	NS
	I		0	43	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01942	0	0	0,04524	-	01943	0	0	0,04524	-	01944	0	0	0,04524	-
	I		0	43	0,04524	NS		0	263	0,04524	NS		0	529	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	28	0,04524	NS		0	89	0,04524	NS
P	S	01945	0	0	0,04524	-	01946	0	0	0,04524	-	01947	0	0	0,04524	-
	I		0	725	0,04524	NS		0	797	0,04524	NS		0	334	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	23	0,04524	NS		0	70	0,04524	NS		0	30	0,04524	NS
P	S	01948	0	0	0,04524	-	01949	0	0	0,04524	-	01950	0	19	0,04524	NS
	I		0	91	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	15	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01951	0	0	0,04524	-	01952	0	0	0,04524	-	01953	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	91	0,04524	NS		0	334	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	15	0,04524	NS		0	30	0,04524	NS
P	S	01954	0	0	0,04524	-	01955	0	0	0,04524	-	01956	0	0	0,04524	-
	I		0	797	0,04524	NS		0	793	0,04524	NS		0	557	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	70	0,04524	NS		0	21	0,04524	NS		0	89	0,04524	NS
P	S	01957	0	0	0,04524	-	01958	0	0	0,04524	-	01959	0	13	0,04524	NS
	I		0	271	0,04524	NS		0	43	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	31	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01960	0	13	0,04524	NS	01961	0	0	0,04524	-	01962	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	43	0,04524	NS		0	271	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	31	0,04524	NS
P	S	01963	0	0	0,04524	-	01964	0	0	0,04524	-	01965	0	0	0,04524	-
	I		0	557	0,04524	NS		0	793	0,04524	NS		0	834	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	89	0,04524	NS		0	21	0,04524	NS		0	69	0,04524	NS
P	S	01966	0	0	0,04524	-	01967	0	0	0,04524	-	01968	0	0	0,04524	-
	I		0	354	0,04524	NS		0	94	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	37	0,04524	NS		0	22	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	01969	0	21	0,04524	NS	01970	0	0	0,04524	-	01971	0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	36	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	22	0,04524	NS
P	S	01972	0	0	0,04524	-	01973	0	0	0,04524	-	01974	0	0	0,04524	-
	I		0	354	0,04524	NS		0	805	0,04524	NS		0	896	0,04524	93,26
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	37	0,04524	NS		0	63	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	01975	0	0	0,04524	-	01976	0	0	0,04524	-	01977	0	0	0,04524	-
	I		0	587	0,04524	NS</										

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	S	02035	0	12	0,04524	NS	02036	0	12	0,04524	NS	02037	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	42	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02038	0	0	0,04524	-	02039	0	0	0,04524	-	02040	0	0	0,04524	-
	I		0	259	0,04524	NS		0	523	0,04524	NS		0	723	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	27	0,04524	NS		0	88	0,04524	NS		0	20	0,04524	NS
P	S	02041	0	0	0,04524	-	02042	0	0	0,04524	-	02043	0	0	0,04524	-
	I		0	792	0,04524	NS		0	331	0,04524	NS		0	90	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	69	0,04524	NS		0	29	0,04524	NS		0	15	0,04524	NS
P	S	02044	0	0	0,04524	-	02045	0	20	0,04524	NS	02046	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02047	0	0	0,04524	-	02048	0	0	0,04524	-	02049	0	0	0,04524	-
	I		0	90	0,04524	NS		0	331	0,04524	NS		0	792	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	15	0,04524	NS		0	29	0,04524	NS		0	69	0,04524	NS
P	S	02050	0	0	0,04524	-	02051	0	0	0,04524	-	02052	0	0	0,04524	-
	I		0	794	0,04524	NS		0	554	0,04524	NS		0	269	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	19	0,04524	NS		0	89	0,04524	NS		0	31	0,04524	NS
P	S	02053	0	0	0,04524	-	02054	0	13	0,04524	NS	02055	0	13	0,04524	NS
	I		0	42	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02056	0	0	0,04524	-	02057	0	0	0,04524	-	02058	0	0	0,04524	-
	I		0	42	0,04524	NS		0	269	0,04524	NS		0	554	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	31	0,04524	NS		0	89	0,04524	NS
P	S	02059	0	0	0,04524	-	02060	0	0	0,04524	-	02061	0	0	0,04524	-
	I		0	794	0,04524	NS		0	873	0,04524	95,72		0	353	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	19	0,04524	NS		0	70	0,04524	NS		0	37	0,04524	NS
P	S	02062	0	0	0,04524	-	02063	0	0	0,04524	-	02064	0	21	0,04524	NS
	I		0	93	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	22	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02065	0	0	0,04524	-	02066	0	0	0,04524	-	02067	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	93	0,04524	NS		0	353	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	22	0,04524	NS		0	37	0,04524	NS
P	S	02068	0	0	0,04524	-	02069	0	0	0,04524	-	02070	0	0	0,04524	-
	I		0	873	0,04524	95,72		0	896	0,04524	93,26		0	586	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	10	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	70	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	112	0,04524	NS
P	S	02071	0	0	0,04524	-	02072	0	0	0,04524	-	02073	0	15	0,04524	NS
	I		0	276	0,04524	NS		0	42	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	45	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02074	0	15	0,04524	NS	02075	0	0	0,04524	-	02076	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	42	0,04524	NS		0	276	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	12	0,04524	NS		0	45	0,04524	NS
P	S	02077	0	0	0,04524	-	02078	0	0	0,04524	-	02079	0	0	0,04524	-
	I		0	586	0,04524	NS		0	896	0,04524	93,26		0	873	0,04524	95,72
S	S		0	0	0,04524	-		0	10	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	112	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	70	0,04524	NS
P	S	02080	0	0	0,04524	-	02081	0	0	0,04524	-	02082	0	0	0,04524	-
	I		0	353	0,04524	NS		0	93	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	37	0,04524	NS		0	22	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02083	0	21	0,04524	NS	02084	0	0	0,04524	-	02085	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	93	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	22	0,04524	NS
P	S	02086	0	0	0,04524	-	02087	0	0	0,04524	-	02088	0	0	0,04524	-
	I		0	353	0,04524	NS		0	873	0,04524	95,72		0	794	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	37	0,04524	NS		0	70	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS
P	S	02089	0	0	0,04524	-	02090	0	0	0,04524	-	02091	0	0	0,04524	-
	I		0	554	0,04524	NS		0	269	0,04524	NS		0	42	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	89	0,04524	NS		0	31	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02092	0	13	0,04524	NS	02093	0	13	0,04524	NS	02094	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	42	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02095	0	0	0,04524	-	02096	0	0	0,04524	-	02097	0	0	0,04524	-
	I		0	269	0,04524	NS		0	554	0,04524	NS		0	794	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	31	0,04524	NS		0	89	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS
P	S	02098	0	0	0,04524	-	02099	0	0	0,04524	-	02100	0	0	0,04524	-
	I		0	792	0,04524	NS		0	331	0,04524	NS		0	90	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	69	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	29	0,04524	NS
P	S	02101	0	0	0,04524	-	02102	0	20	0,04524	NS	02103	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02104	0	0	0,04524	-	02105	0	0	0,04524	-	02106	0	0	0,04524	-
	I		0	90	0,04524	NS		0	331	0,04524	NS		0	792	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524</											



Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0,04524	-			0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	112	0,04524	NS		0	45	0,04524	NS
P	S	02167	0	0	0,04524	-	02168	0	15	0,04524	NS	02169	0	15	0,04524	NS
	I		0	42	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02170	0	0	0,04524	-	02171	0	0	0,04524	-	02172	0	0	0,04524	-
	I		0	42	0,04524	NS		0	276	0,04524	NS		0	587	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	12	0,04524	NS		0	45	0,04524	NS		0	112	0,04524	NS
P	S	02173	0	0	0,04524	-	02174	0	0	0,04524	-	02175	0	0	0,04524	-
	I		0	896	0,04524	93,26		0	834	0,04524	NS		0	354	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	69	0,04524	NS		0	37	0,04524	NS
P	S	02176	0	0	0,04524	-	02177	0	0	0,04524	-	02178	0	21	0,04524	NS
	I		0	94	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	22	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02179	0	0	0,04524	-	02180	0	0	0,04524	-	02181	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	94	0,04524	NS		0	354	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	22	0,04524	NS		0	37	0,04524	NS
P	S	02182	0	0	0,04524	-	02183	0	0	0,04524	-	02184	0	0	0,04524	-
	I		0	834	0,04524	NS		0	793	0,04524	NS		0	557	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	69	0,04524	NS		0	21	0,04524	NS		0	89	0,04524	NS
P	S	02185	0	0	0,04524	-	02186	0	0	0,04524	-	02187	0	13	0,04524	NS
	I		0	271	0,04524	NS		0	43	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	31	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02188	0	13	0,04524	NS	02189	0	0	0,04524	-	02190	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	43	0,04524	NS		0	271	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	31	0,04524	NS
P	S	02191	0	0	0,04524	-	02192	0	0	0,04524	-	02193	0	0	0,04524	-
	I		0	557	0,04524	NS		0	793	0,04524	NS		0	797	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	89	0,04524	NS		0	21	0,04524	NS		0	70	0,04524	NS
P	S	02194	0	0	0,04524	-	02195	0	0	0,04524	-	02196	0	0	0,04524	-
	I		0	334	0,04524	NS		0	91	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	30	0,04524	NS		0	15	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02197	0	19	0,04524	NS	02198	0	0	0,04524	-	02199	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	91	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	15	0,04524	NS
P	S	02200	0	0	0,04524	-	02201	0	0	0,04524	-	02202	0	0	0,04524	-
	I		0	334	0,04524	NS		0	797	0,04524	NS		0	725	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	30	0,04524	NS		0	70	0,04524	NS		0	23	0,04524	NS
P	S	02203	0	0	0,04524	-	02204	0	0	0,04524	-	02205	0	0	0,04524	-
	I		0	529	0,04524	NS		0	263	0,04524	NS		0	43	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	89	0,04524	NS		0	28	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02206	0	12	0,04524	NS	02207	0	12	0,04524	NS	02208	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	43	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02209	0	0	0,04524	-	02210	0	0	0,04524	-	02211	0	0	0,04524	-
	I		0	263	0,04524	NS		0	529	0,04524	NS		0	725	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	28	0,04524	NS		0	89	0,04524	NS		0	23	0,04524	NS
P	S	02212	0	0	0,04524	-	02213	0	0	0,04524	-	02214	0	0	0,04524	-
	I		0	788	0,04524	NS		0	330	0,04524	NS		0	90	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	68	0,04524	NS		0	28	0,04524	NS		0	14	0,04524	NS
P	S	02215	0	0	0,04524	-	02216	0	19	0,04524	NS	02217	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02218	0	0	0,04524	-	02219	0	0	0,04524	-	02220	0	0	0,04524	-
	I		0	90	0,04524	NS		0	330	0,04524	NS		0	788	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	14	0,04524	NS		0	28	0,04524	NS		0	68	0,04524	NS
P	S	02221	0	0	0,04524	-	02222	0	0	0,04524	-	02223	0	0	0,04524	-
	I		0	767	0,04524	NS		0	537	0,04524	NS		0	267	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	19	0,04524	NS		0	86	0,04524	NS		0	26	0,04524	NS
P	S	02224	0	0	0,04524	-	02225	0	12	0,04524	NS	02226	0	12	0,04524	NS
	I		0	43	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02227	0	0	0,04524	-	02228	0	0	0,04524	-	02229	0	0	0,04524	-
	I		0	43	0,04524	NS		0	267	0,04524	NS		0	537	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	26	0,04524	NS		0	86	0,04524	NS
P	S	02230	0	0	0,04524	-	02231	0	0	0,04524	-	02232	0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	767	0,04524	NS		0	805	0,04524	NS		0	344	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	19	0,04524	NS		0	63	0,04524	NS		0	26	0,04524	NS
P	S	02233	0	0	0,04524	-	02234	0	0	0,04524	-	02235	0	20	0,04524	NS
	I		0	93	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	16	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02236	0	0	0,04524	-	02237	0	0	0,04524	-	02238	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	93	0,04524	NS		0	344	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	16	0,04524	NS		0	26	0,04524	NS
P	S	02239	0	0	0,04524	-	02240	0	0	0,04524	-	02241	0	0	0,04524	-
	I		0	805	0,04524	NS		0	823	0,04524	NS		0	603	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	63	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	86	0,04524	NS
P	S	02242	0	0	0,04524	-	02243	0	0	0,04524	-	02244	0	15	0,04524	NS
	I		0	275	0,04524	NS		0	42	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	36	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02245	0	15	0,04524	NS	02246	0	0	0,04524	-	02247	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	42	0,04524	NS		0	275	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	36	0,04524	NS
P	S	02248	0	0	0,04524	-	02249	0	0	0,04524	-	02250	0	0	0,04524	-
	I		0	603	0,04524	NS		0	823	0,04524	NS		0	838	0,04524	99,72
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	86	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	97	0,04524	NS
P	S	02251	0	0	0,04524	-	02252	0	0	0,04524	-	02253	0	0	0,04524	-
	I		0	350	0,04524	NS		0	91	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	51	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02254	0	23	0,04524	NS	02255	0	0	0,04524	-	02256	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	91	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	18	0,04524	NS
P	S	02257	0	0	0,04524	-	02258	0	0	0,04524	-	02259	0	0	0,04524	-
	I		0	350	0,04524	NS		0	838	0,04524	99,72		0	823	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	51	0,04524	NS		0	97	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02260	0	0	0,04524	-	02261	0	0	0,04524	-	02262	0	0	0,04524	-
	I		0	598	0,04524	NS		0	270	0,04524	NS		0	39	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	78	0,04524	NS		0	28	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02263	0	17	0,04524	NS	02264	0	17	0,04524	NS	02265	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	39	0,04524	NS
S	S		0	13	0,04524	NS		0	13	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02266	0	0	0,04524	-	02267	0	0	0,04524	-	02268	0	0	0,04524	-
	I		0	270	0,04524	NS		0	598	0,04524	NS		0	823	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	10	0,04524	NS
	I		0	28	0,04524	NS		0	78	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02269	0	0	0,04524	-	02270	0	0	0,04524	-	02271	0	0	0,04524	-
	I		0	791	0,04524	NS		0	336	0,04524	NS		0	88	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	49	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02272	0	0	0,04524	-	02273	0	24	0,04524	NS	02274	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	15	0,04524	NS		0	21	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02275	0	0	0,04524	-	02276	0	0	0,04524	-	02277	0	0	0,04524	-
	I		0	88	0,04524	NS		0	336	0,04524	NS		0	791	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	11	0,04524	NS		0	48	0,04524	NS
P	S	02278	0	0	0,04524	-	02279	0	0	0,04524	-	02280	0	0	0,04524	-
	I		0	726	0,04524	NS		0	522	0,04524	NS		0	253	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	67	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02281	0	0	0,04524	-	02282	0	16	0,04524	NS	02283	0	16	0,04524	NS
	I		0	38	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	13	0,04524	NS		0	23	0,04524	NS		0	23	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02284	0	0	0,04524	-	02285	0	0	0,04524	-	02286	0	0	0,04524	-
	I		0	38	0,04524	NS		0	253	0,04524	NS		0	521	0,04524	NS
S	S		0	14	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	66	0,04524	NS
P	S	02287	0	0	0,04524	-	02288	0	0	0,04524	-	02289	0	0	0,04524	-
	I		0	725	0,04524	NS		0	767	0,04524	NS		0	334	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	53	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS
P	S	02290	0	0	0,04524	-	02291	0	0	0,04524	-	02292	0	21	0,04524	NS
	I		0	83	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	13	0,04524	NS		0	18	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	02293	0	0	0,04524	-	02294	0	0	0,04524	-	02295	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	84	0,04524	NS		0	334	0,04524	NS
S	S		0	13	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	16	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	02296	0	0	0,04524	-	02297	0	0	0,04524	-	02298	0	0	0,04524	-
	I		0	729	0,04524	NS		0	710	0,04524	NS		0	504	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	52	0,04524	NS		0	25	0,04524	NS		0	97	0,04524	NS
P	S	02299	0	0	0,04524	-	02300	0	0	0,04524	-	02301	0	0	0,04524	-
	I		0	248	0,04524	NS		0	40	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	39	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	02302	0	0	0,04524	-	02303	0	0	0,04524	-	02304	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	42	0,04524	NS		0	250	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	16	0,04524	NS		0	39	0,04524	NS
P	S	02305	0	0	0,04524	-	02306	0	0	0,04524	-	02307	0	0	0,04524	-
	I		0	504	0,04524	NS		0	709	0,04524	NS		0	769	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	98	0,04524	NS		0	26	0,04524	NS		0	219	0,04524	NS
P	S	02308	0	0	0,04524	-	02309	0	0	0,04524	-	02310	0	0	0,04524	-
	I		0	322	0,04524	NS		0	91	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	84	0,04524	NS		0	74	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS
P	S	02311	0	0	0,04524	-	02312	0	0	0,04524	-	02313	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	21	0,04524	NS		0	93	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	54	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS		0	76	0,04524	NS
P	S	02314	0	0	0,04524	-	02315	0	0	0,04524	-	02316	0	0	0,04524	-
	I		0	323	0,04524	NS		0	769	0,04524	NS		0	724	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	88	0,04524	NS		0	225	0,04524	NS		0	253	0,04524	NS
P	S	02317	0	0	0,04524	-	02318	0	0	0,04524	-	02319	0	0	0,04524	-
	I		0	539	0,04524	NS		0	283	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	335	0,04524	NS		0	285	0,04524	NS		0	253	0,04524	NS
P	S	02320	0	0	0,04524	-	02321	0	0	0,04524	-	02322	0	0	0,04524	-
	I		0	16	0,04524	NS		0	22	0,04524	NS		0	66	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	242	0,04524	NS		0	245	0,04524	NS		0	265	0,04524	NS
P	S	02323	0	0	0,04524	-	02324	0	0	0,04524	-	02325	0	0	0,04524	-
	I		0	286	0,04524	NS		0	538	0,04524	NS		0	723	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	300	0,04524	NS		0	326	0,04524	NS		0	262	0,04524	NS
P	S	02326	0	0	0,04524	-	02327	0	0	0,04524	-	02328	0	0	0,04524	-
	I		0	830	0,04524	NS		0	494	0,04524	NS		0	116	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	558	0,04524	NS		0	493	0,04524	NS		0	473	0,04524	NS
P	S	02329	0	0	0,04524	-	02330	0	0	0,04524	-	02331	0	0	0,04524	-
	I		0	44	0,04524	NS		0	48	0,04524	NS		0	67	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	361	0,04524	NS		0	473	0,04524	NS		0	495	0,04524	NS
P	S	02332	0	0	0,04524	-	02333	0	0	0,04524	-	02334	0	0	0,04524	-
	I		0	118	0,04524	NS		0	493	0,04524	NS		0	829	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	515	0,04524	NS		0	515	0,04524	NS		0	571	0,04524	NS
P	S	02335	0	0	0,04524	-	02336	0	0	0,04524	-	02337	0	0	0,04524	-
	I		0	648	0,04524	NS		0	585	0,04524	NS		0	305	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	662	0,04524	NS		0	837	0,04524	99,84		0	787	0,04524	NS
P	S	02338	0	0	0,04524	-	02339	0	0	0,04524	-	02340	0	0	0,04524	-
	I		0	99	0,04524	NS		0	53	0,04524	NS		0	37	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	668	0,04524	NS		0	729	0,04524	NS		0	814	0,04524	NS
P	S	02341	0	0	0,04524	-	02342	0	0	0,04524	-	02343	0	0	0,04524	-
	I		0	92	0,04524	NS		0	307	0,04524	NS		0	589	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	790	0,04524	NS		0	813	0,04524	NS		0	850	0,04524	98,31
P	S	02344	0	0	0,04524	-										
	I		0	650	0,04524	NS										
S	S		0	0	0,04524	-										
	I		0	670	0,04524	NS										
Fondazione			Platea 4													
P	S	00009	0	0	0,04524	-	00010	0	0	0,04524	-	00011	0	0	0,04524	-
	I		0	230	0,04524	NS		0	246	0,04524	NS		0	244	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	302	0,04524	NS		0	234	0,04524	NS		0	232	0,04524	NS
P	S	00012	0	0	0,04524	-	00456	0	0	0,04524	-	00457	0	0	0,04524	-
	I		0	229	0,04524	NS		0	115	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	303	0,04524	NS		0	540	0,04524	NS		0	656	0,04524	NS
P	S	00458	0	0	0,04524	-	00459	0	0	0,04524	-	00460	0	0	0,04524	-
	I		0	611	0,04524	NS		0	507	0,04524	NS		0	605	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.091	0,04524	76,59		0	795	0,04524	NS		0	484	0,04524	NS
P	S	00461	0	0	0,04524	-	00462	0	0	0,04524	-	00463	0	0	0,04524	-
	I		0	611	0,04524	NS		0	622	0,04524	NS		0	337	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.252	0,04524	66,74		0	320	0,04524	NS		0	1.166	0,04524	71,67
P	S	00464	0	0	0,04524	-	00465	0	0	0,04524	-	00466	0	0	0,04524	-
	I		0	317	0,04524	NS		0	546	0,04524	NS		0	491	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.159	0,04524	72,10		0	338	0,04524	NS		0	1.269	0,04524	65,85
P	S	00467	0	0	0,04524	-	00468	0	0	0,04524	-	00469	0	0	0,04524	-
	I		0	643	0,04524	NS		0	587	0,04524	NS		0	595	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	322	0,04524	NS		0	1.225	0,04524	68,21		0	477	0,04524	NS
P	S	00470	0	0	0,04524	-	00471	0	0	0,04524	-	00472	0	0	0,04524	-
	I		0	508	0,04524	NS		0	614	0,04524	NS		0	18	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	772	0,04524	NS		0	1.066	0,04524	78,39		0	635	0,04524	NS
P	S	00473	0	0	0,04524	-	00474	0	0	0,04524	-	00475	0	0	0,04524	-
	I		0	116	0,04524	NS		0	612	0,04524	NS		0	783	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	24	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	527	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	898	0,04524	93,05
P	S	00476	0	0	0,04524	-	00477	0	0	0,04524	-	00478	0	0	0,04524	-
	I		0	335	0,04524	NS		0	474	0,04524	NS		0	309	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.137	0,04524	73,49		0	335	0,04524	NS		0	1.172	0,04524	71,30
P	S	00479	0	0	0,04524	-	00480	0	0	0,04524	-	00481	0	0	0,04524	-
	I		0	321	0,04524	NS		0	507	0,04524	NS		0	332	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.170	0,04524	71,42		0	333	0,04524	NS		0	1.144	0,04524	73,04
P	S	00482	0	0	0,04524	-	00483	0	0	0,04524	-	01782	0	0	0,04524	-
	I		0	795	0,04524	NS		0	585	0,04524	NS		0	498	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	25	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	906	0,04524	92,23		0	0	0,04524	-		0	566	0,04524	NS
P	S	01783	0	0	0,04524	-	01784	0	0	0,04524	-	01785	0	0	0,04524	-
	I		0	494	0,04524	NS		0	296	0,04524	NS		0	297	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	553	0,04524	NS		0	497	0,04524	NS		0	507	0,04524	NS
P	S	01786	0	0	0,04524	-	01787	0	0	0,04524	-	01788	0	0	0,04524	-
	I		0	691	0,04524	NS		0	474	0,04524	NS		0	312	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	938	0,04524	89,09		0	910	0,04524	91,83		0	980	0,04524	85,27
P	S	01789	0	0	0,04524	-	01790	0	0	0,04524	-	01791	0	0	0,04524	-
	I		0	301	0,04524	NS		0	365	0,04524	NS		0	689	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.018	0,04524	82,08		0	1.013	0,04524	82,49		0	972	0,04524	85,97
P	S	01792	0	0	0,04524	-	01793	0	0	0,04524	-	01794	0	0	0,04524	-
	I		0	499	0,04524	NS		0	485	0,04524	NS		0	304	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	714	0,04524	NS		0	1.004	0,04524	83,23		0	1.054	0,04524	79,28
P	S	01795	0	0	0,04524	-	01796	0	0	0,04524	-	01797	0	0	0,04524	-
	I		0	309	0,04524	NS		0	311	0,04524	NS		0	491	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.010	0,04524	82,74		0	1.076	0,04524	77,66		0	1.044	0,04524	80,04
P	S	01798	0	0	0,04524	-										
	I		0	496	0,04524	NS										
S	S		0	0	0,04524	-										
	I		0	776	0,04524	NS										
Fondazione																
Platea 5																
P	S	00013	0	0	0,04524	-	00014	0	0	0,04524	-	00015	0	0	0,04524	-
	I		0	241	0,04524	NS		0	242	0,04524	NS		0	242	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	245	0,04524	NS		0	248	0,04524	NS		0	287	0,04524	NS
P	S	00016	0	0	0,04524	-	00078	0	0	0,04524	-	00079	0	0	0,04524	-
	I		0	240	0,04524	NS		0	631	0,04524	NS		0	864	0,04524	96,72
S	S		0	0	0,04524	-		0	42	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	291	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	667	0,04524	NS
P	S	00080	0	0	0,04524	-	00081	0	0	0,04524	-	00082	0	0	0,04524	-
	I		0	544	0,04524	NS		0	599	0,04524	NS		0	539	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	859	0,04524	97,28		0	277	0,04524	NS		0	975	0,04524	85,71
P	S	00083	0	0	0,04524	-	00084	0	0	0,04524	-	00085	0	0	0,04524	-
	I		0	598	0,04524	NS		0	547	0,04524	NS		0	870	0,04524	96,05
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	277	0,04524	NS		0	856	0,04524	97,62		0	667	0,04524	NS
P	S	00086	0	0	0,04524	-	00087	0	0	0,04524	-	00088	0	0	0,04524	-
	I		0	634	0,04524	NS		0	64	0,04524	NS		0	594	0,04524	NS
S	S		0	42	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	318	0,04524	NS		0	360	0,04524	NS
P	S	00089	0	0	0,04524	-	00090	0	65	0,04524	NS	00091	0	0	0,04524	-
	I		0	626	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	608	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	642	0,04524	NS		0	258	0,04524	NS		0	236	0,04524	NS
P	S	00092	0	0	0,04524	-	00093	0	49	0,04524	NS	00094	0	0	0,04524	-
	I		0	608	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	610	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	310	0,04524	NS		0	21	0,04524	NS		0	246	0,04524	NS
P	S	00095	0	0	0,04524	-	00096	0	56	0,04524	NS	00097	0	0	0,04524	-
	I		0	599	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	626	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	290	0,04524	NS		0	222	0,04524	NS		0	604	0,04524	NS
P	S	00098	0	0	0,04524	-	00099	0	0	0,04524	-	00100	0	0	0,04524	-
	I		0	580	0,04524	NS		0	55	0,04524	NS		0	565	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	511	0,04524	NS		0	327	0,04524	NS		0	115	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	00101	0	0	0,04524	-	00102	0	0	0,04524	-	00103	0	0	0,04524	-
	I		0	647	0,04524	NS			0	539	0,04524		NS		0	585
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	651	0,04524	NS			0	810	0,04524		NS		0	233
P	S	00104	0	0	0,04524	-	00105	0	0	0,04524	-	00106	0	0	0,04524	-
	I		0	523	0,04524	NS			0	605	0,04524		NS		0	561
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	896	0,04524	93,26			0	245	0,04524		NS		0	868
P	S	00107	0	0	0,04524	-	00108	0	0	0,04524	-	00109	0	0	0,04524	-
	I		0	682	0,04524	NS			0	577	0,04524		NS		0	57
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	779	0,04524	NS			0	245	0,04524		NS		0	498
P	S	00110	0	0	0,04524	-	00111	0	0	0,04524	-	00112	0	0	0,04524	NS
	I		0	603	0,04524	NS			0	670	0,04524		NS		0	0
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	366	0,04524	NS			0	632	0,04524		NS		0	267
P	S	00113	0	0	0,04524	-	00114	0	0	0,04524	-	00115	0	49	0,04524	NS
	I		0	644	0,04524	NS			0	647	0,04524		NS		0	0
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	253	0,04524	NS			0	285	0,04524		NS		0	30
P	S	00116	0	0	0,04524	-	00117	0	0	0,04524	-	00118	0	63	0,04524	NS
	I		0	644	0,04524	NS			0	638	0,04524		NS		0	0
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	284	0,04524	NS			0	248	0,04524		NS		0	258
P	S	00119	0	0	0,04524	-	00120	0	0	0,04524	-	00121	0	0	0,04524	-
	I		0	657	0,04524	NS			0	590	0,04524		NS		0	68
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	632	0,04524	NS			0	477	0,04524		NS		0	321
P	S	00725	0	0	0,04524	-	00726	0	0	0,04524	-	00727	0	0	0,04524	-
	I		0	319	0,04524	NS			0	313	0,04524		NS		0	328
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	332	0,04524	NS			0	320	0,04524		NS		0	333
P	S	00728	0	0	0,04524	-	00729	0	0	0,04524	-	00730	0	0	0,04524	-
	I		0	317	0,04524	NS			0	598	0,04524		NS		0	582
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	337	0,04524	NS			0	598	0,04524		NS		0	795
P	S	00731	0	0	0,04524	-	00732	0	0	0,04524	-	00733	0	0	0,04524	-
	I		0	480	0,04524	NS			0	475	0,04524		NS		0	566
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	679	0,04524	NS			0	660	0,04524		NS		0	723
P	S	00734	0	0	0,04524	-	00735	0	0	0,04524	-	00736	0	0	0,04524	-
	I		0	584	0,04524	NS			0	767	0,04524		NS		0	541
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	563	0,04524	NS			0	514	0,04524		NS		0	369
P	S	00737	0	0	0,04524	-	00738	0	0	0,04524	-	00739	0	0	0,04524	-
	I		0	340	0,04524	NS			0	540	0,04524		NS		0	723
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	489	0,04524	NS			0	475	0,04524		NS		0	502
P	S	00740	0	0	0,04524	-	00741	0	0	0,04524	-	00742	0	0	0,04524	-
	I		0	658	0,04524	NS			0	534	0,04524		NS		0	339
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	234	0,04524	NS			0	312	0,04524		NS		0	288
P	S	00743	0	0	0,04524	-	00744	0	0	0,04524	-	00745	0	0	0,04524	-
	I		0	342	0,04524	NS			0	543	0,04524		NS		0	625
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	288	0,04524	NS			0	312	0,04524		NS		0	235
P	S	00746	0	0	0,04524	-	00747	0	0	0,04524	-	00748	0	0	0,04524	-
	I		0	668	0,04524	NS			0	366	0,04524		NS		0	327
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	113	0,04524	NS			0	89	0,04524		NS		0	96
P	S	00749	0	0	0,04524	-	00750	0	0	0,04524	-	00751	0	0	0,04524	-
	I		0	371	0,04524	NS			0	669	0,04524		NS		0	636
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	92	0,04524	NS			0	111	0,04524		NS		0	40
P	S	00752	0	0	0,04524	-	00753	0	0	0,04524	-	00754	0	0	0,04524	-
	I		0	500	0,04524	NS			0	333	0,04524		NS		0	337
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	115	0,04524	NS			0	75	0,04524		NS		0	75
P	S	00755	0	0	0,04524	-	00756	0	0	0,04524	-	00757	0	0	0,04524	-
	I		0	513	0,04524	NS			0	613	0,04524		NS		0	671
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	115	0,04524	NS			0	41	0,04524		NS		0	110
P	S	00758	0	0	0,04524	-	00759	0	0	0,04524	-	00760	0	0	0,04524	-
	I		0	366	0,04524	NS			0	327	0,04524		NS		0	372
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	88	0,04524	NS			0	95	0,04524		NS		0	90
P	S	00761	0	0	0,04524	-	00762	0	0	0,04524	-	00763	0	0	0,04524	-
	I		0	672	0,04524	NS			0	656	0,04524		NS		0	539
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	109	0,04524	NS			0	228	0,04524		NS		0	307
P	S	00764	0	0	0,04524	-	00765	0	0	0,04524	-	00766	0	0	0,04524	-
	I		0	339	0,04524	NS			0	341	0,04524		NS		0	551
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	283	0,04524	NS			0	283	0,04524		NS		0	306
P	S	00767	0	0	0,04524	-	00768	0	0	0,04524	-	00769	0	0	0,04524	-
	I		0	637	0,04524	NS			0	787	0,04524		NS		0	540
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-			0	0	0,04524		-		0	0

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	227	0,04524	NS		0	499	0,04524	NS		0	364	0,04524	NS
P	S	00770	0	0	0,04524	-	00771	0	0	0,04524	-	00772	0	0	0,04524	-
	I		0	338	0,04524	NS		0	545	0,04524	NS		0	788	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	480	0,04524	NS		0	366	0,04524	NS		0	494	0,04524	NS
P	S	00773	0	0	0,04524	-	00774	0	0	0,04524	-	00775	0	0	0,04524	-
	I		0	617	0,04524	NS		0	576	0,04524	NS		0	477	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	502	0,04524	NS		0	807	0,04524	NS		0	711	0,04524	NS
P	S	00776	0	0	0,04524	-	00777	0	0	0,04524	-	00778	0	0	0,04524	-
	I		0	478	0,04524	NS		0	584	0,04524	NS		0	606	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	710	0,04524	NS		0	802	0,04524	NS		0	496	0,04524	NS
Fondazione																
P	S	00017	0	0	0,04524	-	00018	0	0	0,04524	-	00019	0	0	0,04524	-
	I		0	109	0,04524	NS		0	107	0,04524	NS		0	235	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	227	0,04524	NS		0	230	0,04524	NS		0	292	0,04524	NS
P	S	00020	0	0	0,04524	-	00032	0	0	0,04524	-	00033	0	0	0,04524	-
	I		0	234	0,04524	NS		0	697	0,04524	NS		0	1.033	0,04524	80,89
S	S		0	0	0,04524	-		0	63	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	291	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	842	0,04524	99,24
P	S	00034	0	0	0,04524	-	00035	0	0	0,04524	-	00036	0	0	0,04524	-
	I		0	690	0,04524	NS		0	619	0,04524	NS		0	616	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	303	0,04524	NS		0	922	0,04524	90,63		0	927	0,04524	90,14
P	S	00037	0	0	0,04524	-	00038	0	0	0,04524	-	00039	0	0	0,04524	-
	I		0	697	0,04524	NS		0	1.047	0,04524	79,81		0	696	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	69	0,04524	NS
	I		0	306	0,04524	NS		0	854	0,04524	97,85		0	0	0,04524	-
P	S	00040	0	0	0,04524	-	00041	0	0	0,04524	-	00042	0	0	0,04524	-
	I		0	61	0,04524	NS		0	584	0,04524	NS		0	627	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	294	0,04524	NS		0	303	0,04524	NS		0	697	0,04524	NS
P	S	00043	0	75	0,04524	NS	00044	0	0	0,04524	-	00045	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	637	0,04524	NS		0	629	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	291	0,04524	NS		0	64	0,04524	NS		0	327	0,04524	NS
P	S	00046	0	63	0,04524	NS	00047	0	0	0,04524	-	00048	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	641	0,04524	NS		0	624	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	13	0,04524	NS		0	13	0,04524	NS		0	288	0,04524	NS
P	S	00049	0	51	0,04524	NS	00050	0	0	0,04524	-	00051	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	659	0,04524	NS		0	618	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	16	0,04524	NS		0	118	0,04524	NS		0	557	0,04524	NS
P	S	00052	0	41	0,04524	NS	00053	0	0	0,04524	-	00054	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	684	0,04524	NS		0	546	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	303	0,04524	NS		0	584	0,04524	NS		0	612	0,04524	NS
P	S	00055	0	0	0,04524	-	00056	0	0	0,04524	-	00057	0	0	0,04524	-
	I		0	703	0,04524	NS		0	797	0,04524	NS		0	591	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	512	0,04524	NS		0	338	0,04524	NS		0	858	0,04524	97,39
P	S	00058	0	0	0,04524	-	00059	0	0	0,04524	-	00060	0	0	0,04524	-
	I		0	567	0,04524	NS		0	596	0,04524	NS		0	657	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	854	0,04524	97,85		0	312	0,04524	NS		0	965	0,04524	86,59
P	S	00061	0	0	0,04524	-	00062	0	0	0,04524	-	00063	0	0	0,04524	-
	I		0	851	0,04524	98,19		0	813	0,04524	NS		0	63	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	310	0,04524	NS		0	501	0,04524	NS		0	603	0,04524	NS
P	S	00064	0	0	0,04524	-	00065	0	44	0,04524	NS	00066	0	0	0,04524	-
	I		0	876	0,04524	95,39		0	0	0,04524	-		0	800	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	588	0,04524	NS		0	300	0,04524	NS		0	543	0,04524	NS
P	S	00067	0	0	0,04524	-	00068	0	48	0,04524	NS	00069	0	0	0,04524	-
	I		0	832	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	804	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	234	0,04524	NS		0	49	0,04524	NS		0	296	0,04524	NS
P	S	00070	0	0	0,04524	-	00071	0	60	0,04524	NS	00072	0	0	0,04524	-
	I		0	817	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	809	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	32	0,04524	NS		0	45	0,04524	NS		0	339	0,04524	NS
P	S	00073	0	0	0,04524	-	00074	0	73	0,04524	NS	00075	0	0	0,04524	-
	I		0	812	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	808	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	88	0,04524	NS		0	305	0,04524	NS		0	722	0,04524	NS
P	S	00076	0	0	0,04524	-	00077	0	0	0,04524	-	00676	0	0	0,04524	-
	I		0	709	0,04524	NS		0	78	0,04524	NS		0	334	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	345	0,04524	NS		0	302	0,04524	NS		0	333	0,04524	NS
P	S	00677	0	0	0,04524	-	00678	0	0	0,04524	-	00679	0	0	0,04524	-
	I		0	552	0,04524	NS		0	603	0,04524	NS		0	334	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	502	0,04524	NS		0	501	0,04524	NS		0	341	0,04524	NS
P	S	00680	0	0	0,04524	-	00681	0	0	0,04524	-	00682	0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	814	0,04524	NS		0	593	0,04524	NS		0	574	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	598	0,04524	NS		0	704	0,04524	NS		0	789	0,04524	NS
P	S	00683	0	0	0,04524	-	00684	0	0	0,04524	-	00685	0	0	0,04524	-
	I		0	718	0,04524	NS		0	818	0,04524	NS		0	584	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	638	0,04524	NS		0	308	0,04524	NS		0	554	0,04524	NS
P	S	00686	0	0	0,04524	-	00687	0	0	0,04524	-	00688	0	0	0,04524	-
	I		0	612	0,04524	NS		0	641	0,04524	NS		0	665	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	511	0,04524	NS		0	580	0,04524	NS		0	327	0,04524	NS
P	S	00689	0	0	0,04524	-	00690	0	0	0,04524	-	00691	0	0	0,04524	-
	I		0	833	0,04524	NS		0	590	0,04524	NS		0	607	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	307	0,04524	NS		0	273	0,04524	NS		0	285	0,04524	NS
P	S	00692	0	0	0,04524	-	00693	0	0	0,04524	-	00694	0	0	0,04524	-
	I		0	818	0,04524	NS		0	833	0,04524	NS		0	605	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	304	0,04524	NS		0	38	0,04524	NS		0	241	0,04524	NS
P	S	00695	0	0	0,04524	-	00696	0	0	0,04524	-	00697	0	0	0,04524	-
	I		0	550	0,04524	NS		0	603	0,04524	NS		0	684	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	99	0,04524	NS		0	245	0,04524	NS		0	44	0,04524	NS
P	S	00698	0	0	0,04524	-	00699	0	0	0,04524	-	00700	0	0	0,04524	-
	I		0	835	0,04524	NS		0	577	0,04524	NS		0	587	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	72	0,04524	NS		0	49	0,04524	NS		0	53	0,04524	NS
P	S	00701	0	0	0,04524	-	00702	0	0	0,04524	-	00703	0	0	0,04524	-
	I		0	813	0,04524	NS		0	832	0,04524	NS		0	587	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	62	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	101	0,04524	NS
P	S	00704	0	0	0,04524	-	00705	0	0	0,04524	-	00706	0	0	0,04524	-
	I		0	555	0,04524	NS		0	609	0,04524	NS		0	682	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	63	0,04524	NS		0	96	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00707	0	0	0,04524	-	00708	0	0	0,04524	-	00709	0	0	0,04524	-
	I		0	853	0,04524	97,96		0	608	0,04524	NS		0	585	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	112	0,04524	NS		0	85	0,04524	NS		0	89	0,04524	NS
P	S	00710	0	0	0,04524	-	00711	0	0	0,04524	-	00712	0	0	0,04524	-
	I		0	827	0,04524	NS		0	845	0,04524	98,89		0	635	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	100	0,04524	NS		0	117	0,04524	NS		0	329	0,04524	NS
P	S	00713	0	0	0,04524	-	00714	0	0	0,04524	-	00715	0	0	0,04524	-
	I		0	612	0,04524	NS		0	653	0,04524	NS		0	695	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	306	0,04524	NS		0	315	0,04524	NS		0	112	0,04524	NS
P	S	00716	0	0	0,04524	-	00717	0	0	0,04524	-	00718	0	0	0,04524	-
	I		0	867	0,04524	96,38		0	666	0,04524	NS		0	674	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	528	0,04524	NS		0	511	0,04524	NS		0	510	0,04524	NS
P	S	00719	0	0	0,04524	-	00720	0	0	0,04524	-	00721	0	0	0,04524	-
	I		0	837	0,04524	99,84		0	784	0,04524	NS		0	675	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	488	0,04524	NS		0	495	0,04524	NS		0	847	0,04524	98,66
P	S	00722	0	0	0,04524	-	00723	0	0	0,04524	-	00724	0	0	0,04524	-
	I		0	605	0,04524	NS		0	692	0,04524	NS		0	663	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	855	0,04524	97,73		0	870	0,04524	96,05		0	371	0,04524	NS
Fondazione			Platea 7													
P	S	00021	0	0	0,04524	-	00022	0	0	0,04524	-	00023	0	0	0,04524	-
	I		0	224	0,04524	NS		0	240	0,04524	NS		0	241	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	321	0,04524	NS		0	283	0,04524	NS		0	244	0,04524	NS
P	S	00024	0	0	0,04524	-	00025	0	0	0,04524	-	00122	0	0	0,04524	-
	I		0	232	0,04524	NS		0	110	0,04524	NS		0	87	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	66	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	243	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	553	0,04524	NS
P	S	00123	0	0	0,04524	-	00124	0	0	0,04524	-	00125	0	0	0,04524	-
	I		0	80	0,04524	NS		0	118	0,04524	NS		0	335	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	859	0,04524	97,28		0	869	0,04524	96,16		0	296	0,04524	NS
P	S	00126	0	0	0,04524	-	00127	0	0	0,04524	-	00128	0	0	0,04524	-
	I		0	484	0,04524	NS		0	600	0,04524	NS		0	632	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	972	0,04524	85,97		0	275	0,04524	NS		0	898	0,04524	93,05
P	S	00129	0	0	0,04524	-	00130	0	0	0,04524	-	00131	0	0	0,04524	-
	I		0	479	0,04524	NS		0	305	0,04524	NS		0	314	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	320	0,04524	NS		0	606	0,04524	NS		0	553	0,04524	NS
P	S	00132	0	23	0,04524	NS	00133	0	0	0,04524	-	00134	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	284	0,04524	NS		0	329	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	270	0,04524	NS		0	588	0,04524	NS		0	68	0,04524	NS
P	S	00135	0	0	0,04524	-	00136	0	0	0,04524	-	00137	0	0	0,04524	-
	I		0	363	0,04524	NS		0	224	0,04524	NS		0	473	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	68	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	22	0,04524	NS		0	291	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00138	0	0	0,04524	-	00139	0	0	0,04524	-	00140	0	31	0,04524	NS
	I		0	337	0,04524	NS		0	286	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	226	0,04524	NS
	I		0	26	0,04524	NS		0	239	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00141	0	0	0,04524	-	00142	0	0	0,04524	-	00143	0	32	0,04524	NS
	I		0	298	0,04524	NS		0	299	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	219	0,04524	NS
	I		0	65	0,04524	NS		0	59	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00144	0	0	0,04524	-	00145	0	0	0,04524	-	00146	0	0	0,04524	-
	I		0	285	0,04524	NS		0	336	0,04524	NS		0	472	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	64	0,04524	NS
	I		0	234	0,04524	NS		0	20	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00147	0	0	0,04524	-	00148	0	0	0,04524	-	00149	0	0	0,04524	-
	I		0	222	0,04524	NS		0	365	0,04524	NS		0	332	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	293	0,04524	NS		0	17	0,04524	NS		0	75	0,04524	NS
P	S	00150	0	0	0,04524	-	00151	0	21	0,04524	NS	00152	0	0	0,04524	-
	I		0	286	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	312	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	588	0,04524	NS		0	259	0,04524	NS		0	551	0,04524	NS
P	S	00153	0	0	0,04524	-	00154	0	0	0,04524	-	00155	0	0	0,04524	-
	I		0	309	0,04524	NS		0	508	0,04524	NS		0	637	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	593	0,04524	NS		0	322	0,04524	NS		0	926	0,04524	90,24
P	S	00156	0	0	0,04524	-	00157	0	0	0,04524	-	00158	0	0	0,04524	-
	I		0	594	0,04524	NS		0	338	0,04524	NS		0	258	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	288	0,04524	NS		0	882	0,04524	94,74		0	904	0,04524	92,44
P	S	00159	0	0	0,04524	-	00160	0	0	0,04524	-	00161	0	0	0,04524	-
	I		0	305	0,04524	NS		0	105	0,04524	NS		0	222	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	264	0,04524	NS		0	1.005	0,04524	83,15		0	276	0,04524	NS
P	S	00162	0	0	0,04524	-	00163	0	0	0,04524	-	00164	0	0	0,04524	-
	I		0	46	0,04524	NS		0	54	0,04524	NS		0	240	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	891	0,04524	93,79		0	886	0,04524	94,31		0	270	0,04524	NS
P	S	00165	0	0	0,04524	-	00166	0	0	0,04524	-	00167	0	0	0,04524	-
	I		0	244	0,04524	NS		0	343	0,04524	NS		0	328	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.009	0,04524	82,82		0	258	0,04524	NS		0	918	0,04524	91,03
P	S	00168	0	0	0,04524	-	00169	0	0	0,04524	-	00170	0	0	0,04524	-
	I		0	552	0,04524	NS		0	848	0,04524	98,54		0	650	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	909	0,04524	91,93		0	304	0,04524	NS		0	549	0,04524	NS
P	S	00171	0	0	0,04524	-	00172	0	0	0,04524	-	00173	0	0	0,04524	-
	I		0	45	0,04524	NS		0	322	0,04524	NS		0	288	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	333	0,04524	NS		0	776	0,04524	NS		0	677	0,04524	NS
P	S	00174	0	40	0,04524	NS	00175	0	0	0,04524	-	00176	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	283	0,04524	NS		0	317	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	65	0,04524	NS		0	277	0,04524	NS		0	235	0,04524	NS
P	S	00177	0	22	0,04524	NS	00178	0	0	0,04524	-	00179	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	285	0,04524	NS		0	317	0,04524	NS
S	S		0	104	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	234	0,04524	NS		0	33	0,04524	NS
P	S	00180	0	0	0,04524	-	00181	0	0	0,04524	-	00182	0	0	0,04524	-
	I		0	353	0,04524	NS		0	107	0,04524	NS		0	337	0,04524	NS
S	S		0	92	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	32	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	256	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00183	0	0	0,04524	-	00184	0	0	0,04524	-	00185	0	0	0,04524	-
	I		0	337	0,04524	NS		0	107	0,04524	NS		0	354	0,04524	NS
S	S		0	32	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	91	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	257	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00186	0	0	0,04524	-	00187	0	0	0,04524	-	00188	0	22	0,04524	NS
	I		0	317	0,04524	NS		0	286	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	104	0,04524	NS
	I		0	35	0,04524	NS		0	236	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00189	0	0	0,04524	-	00190	0	0	0,04524	-	00191	0	40	0,04524	NS
	I		0	315	0,04524	NS		0	286	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	242	0,04524	NS		0	261	0,04524	NS		0	49	0,04524	NS
P	S	00192	0	0	0,04524	-	00193	0	0	0,04524	-	00194	0	0	0,04524	-
	I		0	323	0,04524	NS		0	293	0,04524	NS		0	28	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	639	0,04524	NS		0	649	0,04524	NS		0	257	0,04524	NS
P	S	00195	0	0	0,04524	-	00196	0	0	0,04524	-	00197	0	0	0,04524	-
	I		0	771	0,04524	NS		0	855	0,04524	97,73		0	585	0,04524	NS
S	S		0	44	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	327	0,04524	NS		0	927	0,04524	90,14
P	S	00198	0	0	0,04524	-	00199	0	0	0,04524	-	00200	0	0	0,04524	-
	I		0	509	0,04524	NS		0	325	0,04524	NS		0	294	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	288	0,04524	NS		0	969	0,04524	86,24		0	307	0,04524	NS
P	S	00201	0	0	0,04524	-	00202	0	0	0,04524	-	00203	0	0	0,04524	-
	I		0	81	0,04524	NS		0	57	0,04524	NS		0	68	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	876	0,04524	95,39		0	857	0,04524	97,51		0	552	0,04524	NS
P	S	00779	0	0	0,04524	-	00780	0	0	0,04524	-	00781	0	0	0,04524	-
	I		0	327	0,04524	NS		0	322	0,04524	NS		0	360	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	370	0,04524	NS		0	369	0,04524	NS		0	538	0,04524	NS
P	S	00782	0	0	0,04524	-	00783	0	19	0,04524	NS	00784	0	0	0,04524	-
	I		0	500	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	346	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	342	0,04524	NS		0	562	0,04524	NS		0	608	0,04524	NS
P	S	00785	0	0	0,04524	-	00786	0	0	0,04524	-	00787	0	0	0,04524	-
	I		0	675	0,04524	NS		0	331	0,04524	NS		0	240	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	718	0,04524	NS		0	780	0,04524	NS		0	707	0,04524	NS
P	S	00788	0	0	0,04524	-	00789	0	0	0,04524	-	00790	0	0	0,04524	-
	I		0	62	0,04524	NS		0	24	0,04524	NS		0	46	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	700	0,04524	NS		0	774	0,04524	NS		0	700	0,04524	NS
P	S	00791	0	0	0,04524	-	00792	0	0	0,04524	-	00793	0	0	0,04524	-
	I		0	90	0,04524	NS		0	276	0,04524	NS		0	521	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	705	0,04524	NS		0	793	0,04524	NS		0	778	0,04524	NS
P	S	00794	0	0	0,04524	-	00795	0	0	0,04524	-	00796	0	0	0,04524	-
	I		0	600	0,04524	NS		0	684	0,04524	NS		0	532	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	618	0,04524	NS		0	536	0,04524	NS		0	555	0,04524	NS
P	S	00797	0	0	0,04524	-	00798	0	0	0,04524	-	00799	0	0	0,04524	-
	I		0	309	0,04524	NS		0	63	0,04524	NS		0	40	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	498	0,04524	NS		0	479	0,04524	NS		0	371	0,04524	NS
P	S	00800	0	0	0,04524	-	00801	0	0	0,04524	-	00802	0	0	0,04524	-
	I		0	32	0,04524	NS		0	34	0,04524	NS		0	226	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	368	0,04524	NS		0	475	0,04524	NS		0	490	0,04524	NS
P	S	00803	0	0	0,04524	-	00804	0	0	0,04524	-	00805	0	0	0,04524	-
	I		0	327	0,04524	NS		0	592	0,04524	NS		0	358	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	520	0,04524	NS		0	583	0,04524	NS		0	481	0,04524	NS
P	S	00806	0	0	0,04524	-	00807	0	0	0,04524	-	00808	0	0	0,04524	-
	I		0	336	0,04524	NS		0	594	0,04524	NS		0	320	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	314	0,04524	NS		0	328	0,04524	NS		0	314	0,04524	NS
P	S	00809	0	0	0,04524	-	00810	0	0	0,04524	-	00811	0	0	0,04524	-
	I		0	94	0,04524	NS		0	26	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	278	0,04524	NS		0	256	0,04524	NS		0	246	0,04524	NS
P	S	00812	0	0	0,04524	-	00813	0	0	0,04524	-	00814	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	54	0,04524	NS		0	256	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	251	0,04524	NS		0	266	0,04524	NS		0	294	0,04524	NS
P	S	00815	0	0	0,04524	-	00816	0	0	0,04524	-	00817	0	0	0,04524	-
	I		0	503	0,04524	NS		0	675	0,04524	NS		0	657	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	296	0,04524	NS		0	304	0,04524	NS		0	98	0,04524	NS
P	S	00818	0	0	0,04524	-	00819	0	0	0,04524	-	00820	0	0	0,04524	-
	I		0	490	0,04524	NS		0	244	0,04524	NS		0	39	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	118	0,04524	NS		0	91	0,04524	NS		0	72	0,04524	NS
P	S	00821	0	0	0,04524	-	00822	0	16	0,04524	NS	00823	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	61	0,04524	NS		0	59	0,04524	NS		0	66	0,04524	NS
P	S	00824	0	0	0,04524	-	00825	0	0	0,04524	-	00826	0	0	0,04524	-
	I		0	81	0,04524	NS		0	302	0,04524	NS		0	595	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	78	0,04524	NS		0	101	0,04524	NS		0	255	0,04524	NS
P	S	00827	0	0	0,04524	-	00828	0	0	0,04524	-	00829	0	0	0,04524	-
	I		0	608	0,04524	NS		0	335	0,04524	NS		0	584	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	72	0,04524	NS		0	46	0,04524	NS		0	94	0,04524	NS
P	S	00830	0	0	0,04524	-	00831	0	0	0,04524	-	00832	0	0	0,04524	-
	I		0	294	0,04524	NS		0	73	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	51	0,04524	NS		0	29	0,04524	NS		0	15	0,04524	NS
P	S	00833	0	27	0,04524	NS	00834	0	18	0,04524	NS	00835	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	31	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	11	0,04524	NS		0	21	0,04524	NS
P	S	00836	0	0	0,04524	-	00837	0	0	0,04524	-	00838	0	0	0,04524	-
	I		0	232	0,04524	NS		0	492	0,04524	NS		0	641	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	40	0,04524	NS		0	59	0,04524	NS		0	43	0,04524	NS
P	S	00839	0	0	0,04524	-	00840	0	0	0,04524	-	00841	0	0	0,04524	-
	I		0	679	0,04524	NS		0	489	0,04524	NS		0	227	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	21	0,04524	NS		0	43	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS
P	S	00842	0	0	0,04524	-	00843	0	23	0,04524	NS	00844	0	33	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	27	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	15	0,04524	NS		0	18	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00845	0	0	0,04524	-	00846	0	0	0,04524	-	00847	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	69	0,04524	NS		0	291	0,04524	NS
S	S		0	11	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	28	0,04524	NS
P	S	00848	0	0	0,04524	-	00849	0	0	0,04524	-	00850	0	0	0,04524	-
	I		0	597	0,04524	NS		0	611	0,04524	NS		0	586	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	75	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00851	0	0	0,04524	-	00852	0	0	0,04524	-	00853	0	0	0,04524	-
	I		0	601	0,04524	NS		0	294	0,04524	NS		0	69	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	63	0,04524	NS		0	17	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00854	0	0	0,04524	-	00855	0	35	0,04524	NS	00856	0	26	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	23	0,04524	NS		0	29	0,04524	NS		0	27	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00857	0	0	0,04524	-	00858	0	0	0,04524	-	00859	0	0	0,04524	-
	I		0	25	0,04524	NS		0	224	0,04524	NS		0	489	0,04524	NS
S	S		0	16	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	32	0,04524	NS
P	S	00860	0	0	0,04524	-	00861	0	0	0,04524	-	00862	0	0	0,04524	-
	I		0	696	0,04524	NS		0	623	0,04524	NS		0	495	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	17	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	24	0,04524	NS
P	S	00863	0	0	0,04524	-	00864	0	0	0,04524	-	00865	0	25	0,04524	NS
	I		0	229	0,04524	NS		0	26	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	20	0,04524	NS		0	30	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00866	0	36	0,04524	NS	00867	0	0	0,04524	-	00868	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	68	0,04524	NS
S	S		0	32	0,04524	NS		0	26	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00869	0	0	0,04524	-	00870	0	0	0,04524	-	00871	0	0	0,04524	-
	I		0	291	0,04524	NS		0	588	0,04524	NS		0	361	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	11	0,04524	NS		0	57	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00872	0	0	0,04524	-	00873	0	0	0,04524	-	00874	0	0	0,04524	-
	I		0	590	0,04524	NS		0	593	0,04524	NS		0	296	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	57	0,04524	NS		0	11	0,04524	NS
P	S	00875	0	0	0,04524	-	00876	0	0	0,04524	-	00877	0	35	0,04524	NS
	I		0	70	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	13	0,04524	NS		0	27	0,04524	NS		0	33	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00878	0	26	0,04524	NS	00879	0	0	0,04524	-	00880	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	25	0,04524	NS		0	224	0,04524	NS
S	S		0	31	0,04524	NS		0	21	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00881	0	0	0,04524	-	00882	0	0	0,04524	-	00883	0	0	0,04524	-
	I		0	487	0,04524	NS		0	679	0,04524	NS		0	623	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	27	0,04524	NS		0	14	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00884	0	0	0,04524	-	00885	0	0	0,04524	-	00886	0	0	0,04524	-
	I		0	495	0,04524	NS		0	229	0,04524	NS		0	20	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	20	0,04524	NS
	I		0	24	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00887	0	25	0,04524	NS	00888	0	36	0,04524	NS	00889	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	31	0,04524	NS		0	33	0,04524	NS		0	27	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00890	0	0	0,04524	-	00891	0	0	0,04524	-	00892	0	0	0,04524	-
	I		0	68	0,04524	NS		0	291	0,04524	NS		0	587	0,04524	NS
S	S		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	11	0,04524	NS		0	57	0,04524	NS
P	S	00893	0	0	0,04524	-	00894	0	0	0,04524	-	00895	0	0	0,04524	-
	I		0	360	0,04524	NS		0	586	0,04524	NS		0	602	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	64	0,04524	NS
P	S	00896	0	0	0,04524	-	00897	0	0	0,04524	-	00898	0	0	0,04524	-
	I		0	294	0,04524	NS		0	69	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	23	0,04524	NS
	I		0	18	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00899	0	35	0,04524	NS	00900	0	25	0,04524	NS	00901	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	25	0,04524	NS
S	S		0	29	0,04524	NS		0	27	0,04524	NS		0	17	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00902	0	0	0,04524	-	00903	0	0	0,04524	-	00904	0	0	0,04524	-
	I		0	224	0,04524	NS		0	488	0,04524	NS		0	696	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	32	0,04524	NS		0	17	0,04524	NS
P	S	00905	0	0	0,04524	-	00906	0	0	0,04524	-	00907	0	0	0,04524	-
	I		0	679	0,04524	NS		0	489	0,04524	NS		0	228	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	22	0,04524	NS		0	44	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	CS
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	00908	0	0	0,04524	-	00909	0	22	0,04524	NS	00910	0	32	0,04524	NS
	I		0	28	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	16	0,04524	NS		0	18	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00911	0	0	0,04524	-	00912	0	0	0,04524	-	00913	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	69	0,04524	NS		0	290	0,04524	NS
S	S		0	12	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	28	0,04524	NS
P	S	00914	0	0	0,04524	-	00915	0	0	0,04524	-	00916	0	0	0,04524	-
	I		0	596	0,04524	NS		0	610	0,04524	NS		0	336	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	75	0,04524	NS		0	10	0,04524	NS		0	45	0,04524	NS
P	S	00917	0	0	0,04524	-	00918	0	0	0,04524	-	00919	0	0	0,04524	-
	I		0	584	0,04524	NS		0	293	0,04524	NS		0	74	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	94	0,04524	NS		0	51	0,04524	NS		0	30	0,04524	NS
P	S	00920	0	0	0,04524	-	00921	0	26	0,04524	NS	00922	0	17	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	15	0,04524	NS		0	10	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS
P	S	00923	0	0	0,04524	-	00924	0	0	0,04524	-	00925	0	0	0,04524	-
	I		0	33	0,04524	NS		0	231	0,04524	NS		0	490	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	22	0,04524	NS		0	41	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS
P	S	00926	0	0	0,04524	-	00927	0	0	0,04524	-	00928	0	0	0,04524	-
	I		0	639	0,04524	NS		0	659	0,04524	NS		0	488	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	44	0,04524	NS		0	94	0,04524	NS		0	116	0,04524	NS
P	S	00929	0	0	0,04524	-	00930	0	0	0,04524	-	00931	0	0	0,04524	-
	I		0	241	0,04524	NS		0	44	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	91	0,04524	NS		0	72	0,04524	NS		0	64	0,04524	NS
P	S	00932	0	18	0,04524	NS	00933	0	0	0,04524	-	00934	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	14	0,04524	NS		0	83	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	65	0,04524	NS		0	68	0,04524	NS		0	81	0,04524	NS
P	S	00935	0	0	0,04524	-	00936	0	0	0,04524	-	00937	0	0	0,04524	-
	I		0	297	0,04524	NS		0	593	0,04524	NS		0	607	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	104	0,04524	NS		0	256	0,04524	NS		0	71	0,04524	NS
P	S	00938	0	0	0,04524	-	00939	0	0	0,04524	-	00940	0	0	0,04524	-
	I		0	338	0,04524	NS		0	597	0,04524	NS		0	312	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	288	0,04524	NS		0	329	0,04524	NS		0	307	0,04524	NS
P	S	00941	0	0	0,04524	-	00942	0	0	0,04524	-	00943	0	0	0,04524	-
	I		0	97	0,04524	NS		0	36	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	280	0,04524	NS		0	267	0,04524	NS		0	269	0,04524	NS
P	S	00944	0	0	0,04524	-	00945	0	0	0,04524	-	00946	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	62	0,04524	NS		0	251	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	271	0,04524	NS		0	276	0,04524	NS		0	301	0,04524	NS
P	S	00947	0	0	0,04524	-	00948	0	0	0,04524	-	00949	0	0	0,04524	-
	I		0	496	0,04524	NS		0	672	0,04524	NS		0	700	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	298	0,04524	NS		0	304	0,04524	NS		0	486	0,04524	NS
P	S	00950	0	0	0,04524	-	00951	0	0	0,04524	-	00952	0	0	0,04524	-
	I		0	518	0,04524	NS		0	271	0,04524	NS		0	95	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	515	0,04524	NS		0	494	0,04524	NS		0	498	0,04524	NS
P	S	00953	0	0	0,04524	-	00954	0	0	0,04524	-	00955	0	0	0,04524	-
	I		0	55	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	72	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	503	0,04524	NS		0	530	0,04524	NS		0	503	0,04524	NS
P	S	00956	0	0	0,04524	-	00957	0	0	0,04524	-	00958	0	0	0,04524	-
	I		0	237	0,04524	NS		0	318	0,04524	NS		0	597	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	506	0,04524	NS		0	514	0,04524	NS		0	573	0,04524	NS
P	S	00959	0	0	0,04524	-	00960	0	0	0,04524	-	00961	0	0	0,04524	-
	I		0	362	0,04524	NS		0	358	0,04524	NS		0	670	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	482	0,04524	NS		0	519	0,04524	NS		0	635	0,04524	NS
P	S	00962	0	0	0,04524	-	00963	0	0	0,04524	-	00964	0	0	0,04524	-
	I		0	327	0,04524	NS		0	231	0,04524	NS		0	48	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	684	0,04524	NS		0	781	0,04524	NS		0	825	0,04524	NS
P	S	00965	0	0	0,04524	-	00966	0	0	0,04524	-	00967	0	0	0,04524	-
	I		0	15	0,04524	NS		0	27	0,04524	NS		0	75	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	601	0,04524	NS		0	596	0,04524	NS		0	819	0,04524	NS
P	S	00968	0	0	0,04524	-	00969	0	0	0,04524	-	00970	0	0	0,04524	-
	I		0	296	0,04524	NS		0	524	0,04524	NS		0	597	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	774	0,04524	NS		0	695	0,04524	NS		0	626	0,04524	NS

**LEGENDA:**  
**Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

Platee - Verifiche delle tensioni di esercizio																
Platee - verifiche delle tensioni di esercizio																
Nodo/ T <sub>prnt</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo						Trazione acciaio								
		Compressione calcestruzzo rinforzo						Trazione acciaio/FRP rinforzo								
		Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verific ato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verific ato	
			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N·m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N·m]			
Fondazione				<b>Platea 1</b>												
00407	P	RAR	0,009	14,94	0	-397	NS	SI	RAR	0,121	360,00	0	-397	NS	SI	
		QPR	0,008	11,21	0	-356	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,015	14,94	0	-661	NS	SI	RAR	0,201	360,00	0	-661	NS	SI	
		QPR	0,013	11,21	0	-593	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Fondazione				<b>Platea 2</b>												
00002	P	RAR	0,003	14,94	0	-123	NS	SI	RAR	0,037	360,00	0	-123	NS	SI	
		QPR	0,002	11,21	0	-110	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,006	14,94	0	-264	NS	SI	RAR	0,080	360,00	0	-264	NS	SI	
		QPR	0,005	11,21	0	-237	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Fondazione				<b>Platea 3</b>												
01918	P	RAR	0,009	14,94	0	-397	NS	SI	RAR	0,121	360,00	0	-397	NS	SI	
		QPR	0,008	11,21	0	-356	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,003	14,94	0	-116	NS	SI	RAR	0,035	360,00	0	-116	NS	SI	
		QPR	0,002	11,21	0	-105	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Fondazione				<b>Platea 4</b>												
00012	P	RAR	0,004	14,94	0	-170	NS	SI	RAR	0,052	360,00	0	-170	NS	SI	
		QPR	0,003	11,21	0	-152	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,006	14,94	0	-268	NS	SI	RAR	0,081	360,00	0	-268	NS	SI	
		QPR	0,005	11,21	0	-240	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Fondazione				<b>Platea 5</b>												
00099	P	RAR	0,002	14,94	0	-74	NS	SI	RAR	0,022	360,00	0	-74	NS	SI	
		QPR	0,002	11,21	0	-67	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,007	14,94	0	-289	NS	SI	RAR	0,088	360,00	0	-289	NS	SI	
		QPR	0,006	11,21	0	-259	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Fondazione				<b>Platea 6</b>												
00018	P	RAR	0,003	14,94	0	-146	NS	SI	RAR	0,044	360,00	0	-146	NS	SI	
		QPR	0,003	11,21	0	-131	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,004	14,94	0	-170	NS	SI	RAR	0,052	360,00	0	-170	NS	SI	
		QPR	0,003	11,21	0	-152	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
Fondazione				<b>Platea 7</b>												
00023	P	RAR	0,004	14,94	0	-187	NS	SI	RAR	0,057	360,00	0	-187	NS	SI	
		QPR	0,004	11,21	0	-168	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	0,004	14,94	0	-189	NS	SI	RAR	0,057	360,00	0	-189	NS	SI	
		QPR	0,004	11,21	0	-170	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	

LEGENDA:

Rinf.

Dir

Id<sub>Cmb</sub>

σ<sub>cc</sub>

σ<sub>cd,amm</sub>

σ<sub>at</sub>

σ<sub>td,amm</sub>

N<sub>Ed</sub>

M<sub>Ed</sub>

CS

Verific  
ato

Nota

Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.

Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.

Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.

Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.

Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.

Sollecitazioni di progetto.

Coefficiente di Sicurezza ( = σ<sub>cd,amm</sub>/σ<sub>cc</sub> ; σ<sub>td,amm</sub>/σ<sub>at</sub>). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).

[SI] = La verifica è soddisfatta (σ<sub>cc</sub>≤σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub>≤σ<sub>td,amm</sub>). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ<sub>cc</sub>>σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub>>σ<sub>td,amm</sub>).

Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)																
Platee - verifica allo stato limite di fessurazione																
Nodo	Dir	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>c</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verific ato			
			[N]	[N·m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]					
Fondazione																
00376 L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )																
	P	FRQ	-137	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI				
		QPR	-	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI				
	S	FRQ	-854	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI				
		QPR	-827	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI				
Fondazione																
00237 L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )																
	P	FRQ	-696	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI				
		QPR	-674	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI				
	S	FRQ	-544	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI				
		QPR	-527	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI				
Fondazione																
00575 L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )																
	P	FRQ	-240	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI				
		QPR	-233	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI				
	S	FRQ	-752	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI				
		QPR	-728	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI				

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	Id <sub>Cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
			[N]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
Fondazione			Platea 4		AA= PCA								
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )													
00466	P	FRQ	-	-336	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-325	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-	-914	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-885	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione			Platea 5		AA= PCA								
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )													
00082	P	FRQ	-	-368	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-357	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-	-702	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-680	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione			Platea 6		AA= PCA								
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )													
00038	P	FRQ	-	-754	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-730	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-	-585	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-566	0,01	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
Fondazione			Platea 7		AA= PCA								
NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ <sub>ct,f</sub> )													
00165	P	FRQ	-	-176	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-170	0,00	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-	-727	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-703	0,02	2,13	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI

LEGENDA:

- Dir

AA

Id<sub>Cmb</sub>

N<sub>Ed</sub> M<sub>Ed</sub>

σ<sub>ct,f</sub>

σ<sub>t</sub>

ε<sub>sm</sub>

A<sub>e</sub>

Δ<sub>sm</sub>

W<sub>d</sub>

W<sub>amm</sub>

CS

Verificato
- Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.

Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.

Sollecitazioni di progetto.

Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ<sub>ct</sub> la sezione è soggetta a fessurazione.

N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.

Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].

Deformazione media nel calcestruzzo.

Area efficace del calcestruzzo teso.

Distanza media tra le fessure.

Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.

Valore ammissibile di apertura delle fessure.

Coefficiente di Sicurezza (=W<sub>d</sub> / W<sub>amm</sub> ). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W<sub>d</sub> = 0).

[SI] = W<sub>d</sub> ≤ W<sub>amm</sub> ; [NO] = W<sub>d</sub> > W<sub>amm</sub>

VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)

Verifiche Carico Limite fondazioni dirette allo SLU																
IdFnd	CS	L <sub>x</sub>	L <sub>y</sub>	Rtz	Z <sub>p.cmp</sub>	Z <sub>fnd</sub>	Cmp T	C. Terzaghi								R <sub>f</sub>
								per N <sub>a</sub>	per N <sub>c</sub>	per N <sub>v</sub>	N <sub>a</sub>	N <sub>c</sub>	N <sub>v</sub>	Q <sub>Ed</sub>	Q <sub>Rd</sub>	
		[m]	[m]	[°]	[m]	[m]								[N/mm²]	[N/mm²]	
Platea 1	24,75	19,15	4,41	180,0 0	0,65	-	NON Coesivo	1,19	0,00	0,83	23,18	35,49	30,21	0,023	0,573	NO
Platea 2	54,57	24,30	16,31	164,9 2	0,65	-	NON Coesivo	1,44	0,00	0,56	23,18	35,49	30,21	0,023	1,259	NO
Platea 3	37,87	40,05	8,00	90,00	0,65	-	NON Coesivo	1,15	0,00	0,78	23,18	35,49	30,21	0,023	0,875	NO
Platea 4	16,63	5,35	2,32	179,9 9	0,65	-	NON Coesivo	1,37	0,00	0,81	23,18	35,49	30,21	0,023	0,384	NO
Platea 5	23,08	6,73	4,52	90,00	0,65	-	NON Coesivo	1,48	0,00	0,67	23,18	35,49	30,21	0,023	0,530	NO
Platea 6	22,43	7,68	4,07	90,23	0,65	-	NON Coesivo	1,39	0,00	0,73	23,18	35,49	30,21	0,023	0,514	NO
Platea 7	34,20	12,23	8,64	90,00	0,65	-	NON Coesivo	1,47	0,00	0,60	23,18	35,49	30,21	0,023	0,790	NO

LEGENDA:

- Id<sub>fnd</sub>

CS

L<sub>x/y</sub>

R<sub>tz</sub>

Z<sub>p.cmp</sub>

Z<sub>fnd</sub>

Cmp T

C.

Terzaghi

Q<sub>Ed</sub>

Q<sub>Rd</sub>

R<sub>f</sub>
- Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.

Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

Dimensioni dell'elemento di fondazione.

Angolo compreso tra l'asse X e l'ato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.

Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.

Profondità della falda dal piano campagna.

Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.

Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.

Carico di progetto sul terreno.

Resistenza di progetto del terreno.

[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

GEOTECNICA - VERIFICHE A SCORRIMENTO (Fondazione)

Geotecnica - Verifiche a scorrimento									
Elm	Dir	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	V <sub>Ed</sub>	F <sub>RD1</sub>	F <sub>RD2</sub>	F <sub>RD3</sub>	F <sub>RD</sub>	CS
		[N]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Platea 1	B	1.290.757	-466	0	806554	0	54576	861131	NS
	L	1.290.757	19.457	0	806554	0	236992	1043547	NS
Platea 2	B	6.008.474	-11.614	0	3754511	0	201515	3956026	NS
	L	6.008.474	132.122	0	3754511	0	300085	4054596	NS
Platea 3	B	4.962.977	-110.867	0	3101212	0	99005	3200217	NS
	L	4.962.977	15.654	0	3101212	0	495640	3596852	NS

Geotecnica - Verifiche a scorrimento									
Elm	Dir	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	V <sub>Ed</sub>	F <sub>RD1</sub>	F <sub>RD2</sub>	F <sub>RD3</sub>	F <sub>RD</sub>	CS
		[N]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
Platea 4	B	196.487	-9	0	122779	0	28656	151435	NS
	L	196.487	303	0	122779	0	66173	188951	NS
Platea 5	B	448.656	-334	0	280351	0	55618	335970	NS
	L	448.656	153	0	280351	0	82792	363143	NS
Platea 6	B	464.871	-799	0	290484	0	49943	340427	NS
	L	464.871	505	0	290484	0	94218	384701	NS
Platea 7	B	1.569.285	-3.436	0	980598	0	106935	1087533	NS
	L	1.569.285	5.103	0	980598	0	151352	1131950	NS

LEGENDA:

- Elm

Dir

F<sub>RD1</sub>

F<sub>RD2</sub>

F<sub>RD3</sub>

F<sub>RD</sub>

CS

N<sub>Ed</sub> M<sub>Ed</sub> V<sub>Ed</sub>
- Elemento di fondazione su cui si esegue la verifica.

Direzione di verifica: per Plinti [B]= asse locale 2; [L]= asse locale 3. Per Winkler [B]= asse locale 3; [L]= asse locale 1. Per Platee [B]= asse globale Y; [L]= asse globale X.

Aliquota di resistenza allo scorrimento per attrito terra-fondazione.

Aliquota di resistenza allo scorrimento per adesione.

Aliquota di resistenza allo scorrimento per affondamento.

Resistenza allo scorrimento.

Coefficiente di sicurezza [NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

Sollecitazioni di progetto.

GEOTECNICA - CALCOLO DEI CEDIMENTI (Fondazione)

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti						
$Id_w$	$N_{PS}$	$N_{id}$	$W_{[cm]}$	$W_0$ [cm]	$W_c$ [cm]	$W_f$ [cm]
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.7 + Autorimessa > 30kN * 0.7						
C0001	00030	1	0,05	0,05	0,00	0,05
C0002	01722		0,09	0,09	0,00	0,09
C0003	00029		0,02	0,02	0,00	0,02
C0004	00028		0,01	0,01	0,00	0,01
C0005	00027		0,01	0,01	0,00	0,01
C0006	00026		0,01	0,01	0,00	0,01
C0007	01320		0,19	0,19	0,00	0,19
C0008	00004		0,02	0,02	0,00	0,02
C0009	00003		0,02	0,02	0,00	0,02
C0010	00002		0,02	0,02	0,00	0,02
C0011	00001		0,03	0,03	0,00	0,03
C0012	02074		0,19	0,19	0,00	0,19
C0013	00008		0,01	0,01	0,00	0,01
C0014	00007		0,02	0,02	0,00	0,02
C0015	00006		0,01	0,01	0,00	0,01
C0016	00005		0,01	0,01	0,00	0,01
C0017	01795		0,04	0,04	0,00	0,04
C0018	00012		0,02	0,02	0,00	0,02
C0019	00011		0,03	0,03	0,00	0,03
C0020	00010		0,04	0,04	0,00	0,04
C0021	00009		0,03	0,03	0,00	0,03
C0022	00753		0,09	0,09	0,00	0,09
C0023	00016		0,05	0,05	0,00	0,05
C0024	00015		0,03	0,03	0,00	0,03
C0025	00014		0,05	0,05	0,00	0,05
C0026	00013		0,09	0,09	0,00	0,09
C0027	00704		0,09	0,09	0,00	0,09
C0028	00020		0,06	0,06	0,00	0,06
C0029	00019		0,04	0,04	0,00	0,04
C0030	00018		0,05	0,05	0,00	0,05
C0031	00017		0,07	0,07	0,00	0,07
C0032	00899		0,12	0,12	0,00	0,12
C0033	00025		0,06	0,06	0,00	0,06
C0034	00024		0,04	0,04	0,00	0,04
C0035	00023		0,03	0,03	0,00	0,03
C0036	00022		0,03	0,03	0,00	0,03
C0037	00021		0,09	0,09	0,00	0,09
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 1 + Autorimessa > 30kN * 0.7						
C0001	00030	1	0,06	0,06	0,00	0,06
C0002	01722		0,11	0,11	0,00	0,11
C0003	00029		0,02	0,02	0,00	0,02
C0004	00028		0,01	0,01	0,00	0,01
C0005	00027		0,01	0,01	0,00	0,01
C0006	00026		0,02	0,02	0,00	0,02
C0007	01320		0,21	0,21	0,00	0,21
C0008	00004		0,02	0,02	0,00	0,02
C0009	00003		0,02	0,02	0,00	0,02
C0010	00002		0,03	0,03	0,00	0,03
C0011	00001		0,03	0,03	0,00	0,03
C0012	02074		0,21	0,21	0,00	0,21
C0013	00008		0,02	0,02	0,00	0,02
C0014	00007		0,02	0,02	0,00	0,02
C0015	00006		0,01	0,01	0,00	0,01
C0016	00005		0,02	0,02	0,00	0,02
C0017	01795		0,04	0,04	0,00	0,04
C0018	00012		0,03	0,03	0,00	0,03
C0019	00011		0,03	0,03	0,00	0,03
C0020	00010		0,04	0,04	0,00	0,04
C0021	00009		0,03	0,03	0,00	0,03
C0022	00753		0,11	0,11	0,00	0,11
C0023	00016		0,06	0,06	0,00	0,06
C0024	00015		0,04	0,04	0,00	0,04
C0025	00014		0,06	0,06	0,00	0,06
C0026	00013		0,11	0,11	0,00	0,11

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti						
Id <sub>w</sub>	N <sub>ps</sub>	N <sub>id</sub>	W <sub>ed</sub> [cm]	W <sub>0</sub> [cm]	W <sub>c</sub> [cm]	W <sub>r</sub> [cm]
C0027	00704		0,11	0,11	0,00	0,11
C0028	00020		0,07	0,07	0,00	0,07
C0029	00019		0,04	0,04	0,00	0,04
C0030	00018		0,05	0,05	0,00	0,05
C0031	00017		0,08	0,08	0,00	0,08
C0032	00899		0,14	0,14	0,00	0,14
C0033	00025		0,07	0,07	0,00	0,07
C0034	00024		0,04	0,04	0,00	0,04
C0035	00023		0,03	0,03	0,00	0,03
C0036	00022		0,04	0,04	0,00	0,04
C0037	00021		0,10	0,10	0,00	0,10
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.7 + Autorimessa > 30kN * 1						
C0001	00030	1	0,05	0,05	0,00	0,05
C0002	01722		0,09	0,09	0,00	0,09
C0003	00029		0,02	0,02	0,00	0,02
C0004	00028		0,01	0,01	0,00	0,01
C0005	00027		0,01	0,01	0,00	0,01
C0006	00026		0,01	0,01	0,00	0,01
C0007	01320		0,19	0,19	0,00	0,19
C0008	00004		0,02	0,02	0,00	0,02
C0009	00003		0,02	0,02	0,00	0,02
C0010	00002		0,02	0,02	0,00	0,02
C0011	00001		0,03	0,03	0,00	0,03
C0012	02074		0,19	0,19	0,00	0,19
C0013	00008		0,01	0,01	0,00	0,01
C0014	00007		0,02	0,02	0,00	0,02
C0015	00006		0,01	0,01	0,00	0,01
C0016	00005		0,01	0,01	0,00	0,01
C0017	01795		0,04	0,04	0,00	0,04
C0018	00012		0,02	0,02	0,00	0,02
C0019	00011		0,03	0,03	0,00	0,03
C0020	00010		0,04	0,04	0,00	0,04
C0021	00009		0,03	0,03	0,00	0,03
C0022	00753		0,09	0,09	0,00	0,09
C0023	00016		0,05	0,05	0,00	0,05
C0024	00015		0,03	0,03	0,00	0,03
C0025	00014		0,05	0,05	0,00	0,05
C0026	00013		0,09	0,09	0,00	0,09
C0027	00704		0,09	0,09	0,00	0,09
C0028	00020		0,06	0,06	0,00	0,06
C0029	00019		0,04	0,04	0,00	0,04
C0030	00018		0,05	0,05	0,00	0,05
C0031	00017		0,07	0,07	0,00	0,07
C0032	00899		0,12	0,12	0,00	0,12
C0033	00025		0,06	0,06	0,00	0,06
C0034	00024		0,04	0,04	0,00	0,04
C0035	00023		0,03	0,03	0,00	0,03
C0036	00022		0,03	0,03	0,00	0,03
C0037	00021		0,09	0,09	0,00	0,09
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.3 + Autorimessa > 30kN * 0.3						
C0001	00030	1	0,04	0,04	0,00	0,04
C0002	01722		0,08	0,08	0,00	0,08
C0003	00029		0,01	0,01	0,00	0,01
C0004	00028		0,01	0,01	0,00	0,01
C0005	00027		0,01	0,01	0,00	0,01
C0006	00026		0,01	0,01	0,00	0,01
C0007	01320		0,16	0,16	0,00	0,16
C0008	00004		0,01	0,01	0,00	0,01
C0009	00003		0,01	0,01	0,00	0,01
C0010	00002		0,01	0,01	0,00	0,01
C0011	00001		0,02	0,02	0,00	0,02
C0012	02074		0,16	0,16	0,00	0,16
C0013	00008		0,01	0,01	0,00	0,01
C0014	00007		0,01	0,01	0,00	0,01
C0015	00006		0,01	0,01	0,00	0,01
C0016	00005		0,01	0,01	0,00	0,01
C0017	01795		0,03	0,03	0,00	0,03
C0018	00012		0,02	0,02	0,00	0,02
C0019	00011		0,02	0,02	0,00	0,02
C0020	00010		0,03	0,03	0,00	0,03
C0021	00009		0,02	0,02	0,00	0,02
C0022	00753		0,08	0,08	0,00	0,08
C0023	00016		0,03	0,03	0,00	0,03
C0024	00015		0,03	0,03	0,00	0,03
C0025	00014		0,04	0,04	0,00	0,04
C0026	00013		0,07	0,07	0,00	0,07
C0027	00704		0,08	0,08	0,00	0,08
C0028	00020		0,05	0,05	0,00	0,05
C0029	00019		0,03	0,03	0,00	0,03
C0030	00018		0,04	0,04	0,00	0,04
C0031	00017		0,02	0,02	0,00	0,02
C0032	00899		0,02	0,02	0,00	0,02
C0033	00025		0,05	0,05	0,00	0,05
C0034	00024		0,03	0,03	0,00	0,03
C0035	00023		0,02	0,02	0,00	0,02
C0036	00022		0,02	0,02	0,00	0,02
C0037	00021		0,07	0,07	0,00	0,07
SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.5 + Autorimessa > 30kN * 0.3						
C0001	00030	1	0,05	0,05	0,00	0,05

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti						
Id <sub>w</sub>	N <sub>ps</sub>	N <sub>id</sub>	W <sub>ed</sub> [cm]	W <sub>0</sub> [cm]	W <sub>c</sub> [cm]	W <sub>r</sub> [cm]
C0002	01722		0,09	0,09	0,00	0,09
C0003	00029		0,02	0,02	0,00	0,02
C0004	00028		0,01	0,01	0,00	0,01
C0005	00027		0,01	0,01	0,00	0,01
C0006	00026		0,01	0,01	0,00	0,01
C0007	01320		0,18	0,18	0,00	0,18
C0008	00004		0,02	0,02	0,00	0,02
C0009	00003		0,01	0,01	0,00	0,01
C0010	00002		0,02	0,02	0,00	0,02
C0011	00001		0,02	0,02	0,00	0,02
C0012	02074		0,17	0,17	0,00	0,17
C0013	00008		0,01	0,01	0,00	0,01
C0014	00007		0,01	0,01	0,00	0,01
C0015	00006		0,01	0,01	0,00	0,01
C0016	00005		0,01	0,01	0,00	0,01
C0017	01795		0,03	0,03	0,00	0,03
C0018	00012		0,02	0,02	0,00	0,02
C0019	00011		0,02	0,02	0,00	0,02
C0020	00010		0,03	0,03	0,00	0,03
C0021	00009		0,02	0,02	0,00	0,02
C0022	00753		0,08	0,08	0,00	0,08
C0023	00016		0,04	0,04	0,00	0,04
C0024	00015		0,03	0,03	0,00	0,03
C0025	00014		0,04	0,04	0,00	0,04
C0026	00013		0,08	0,08	0,00	0,08
C0027	00704		0,09	0,09	0,00	0,09
C0028	00020		0,05	0,05	0,00	0,05
C0029	00019		0,03	0,03	0,00	0,03
C0030	00018		0,04	0,04	0,00	0,04
C0031	00017		0,06	0,06	0,00	0,06
C0032	00899		0,11	0,11	0,00	0,11
C0033	00025		0,05	0,05	0,00	0,05
C0034	00024		0,03	0,03	0,00	0,03
C0035	00023		0,02	0,02	0,00	0,02
C0036	00022		0,02	0,02	0,00	0,02
C0037	00021		0,08	0,08	0,00	0,08
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.3 + Autorimessa > 30kN * 0.5						
C0001	00030	1	0,04	0,04	0,00	0,04
C0002	01722		0,08	0,08	0,00	0,08
C0003	00029		0,01	0,01	0,00	0,01
C0004	00028		0,01	0,01	0,00	0,01
C0005	00027		0,01	0,01	0,00	0,01
C0006	00026		0,01	0,01	0,00	0,01
C0007	01320		0,16	0,16	0,00	0,16
C0008	00004		0,01	0,01	0,00	0,01
C0009	00003		0,01	0,01	0,00	0,01
C0010	00002		0,01	0,01	0,00	0,01
C0011	00001		0,02	0,02	0,00	0,02
C0012	02074		0,16	0,16	0,00	0,16
C0013	00008		0,01	0,01	0,00	0,01
C0014	00007		0,01	0,01	0,00	0,01
C0015	00006		0,01	0,01	0,00	0,01
C0016	00005		0,01	0,01	0,00	0,01
C0017	01795		0,03	0,03	0,00	0,03
C0018	00012		0,02	0,02	0,00	0,02
C0019	00011		0,02	0,02	0,00	0,02
C0020	00010		0,03	0,03	0,00	0,03
C0021	00009		0,02	0,02	0,00	0,02
C0022	00753		0,08	0,08	0,00	0,08
C0023	00016		0,03	0,03	0,00	0,03
C0024	00015		0,03	0,03	0,00	0,03
C0025	00014		0,04	0,04	0,00	0,04
C0026	00013		0,07	0,07	0,00	0,07
C0027	00704		0,08	0,08	0,00	0,08
C0028	00020		0,05	0,05	0,00	0,05
C0029	00019		0,03	0,03	0,00	0,03
C0030	00018		0,04	0,04	0,00	0,04
C0031	00017		0,05	0,05	0,00	0,05
C0032	00899		0,10	0,10	0,00	0,10
C0033	00025		0,05	0,05	0,00	0,05
C0034	00024		0,03	0,03	0,00	0,03
C0035	00023		0,02	0,02	0,00	0,02
C0036	00022		0,02	0,02	0,00	0,02
C0037	00021		0,07	0,07	0,00	0,07
SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.3 + Autorimessa > 30kN * 0.3						
C0001	00030	1	0,04	0,04	0,00	0,04
C0002	01722		0,08	0,08	0,00	0,08
C0003	00029		0,01	0,01	0,00	0,01
C0004	00028		0,01	0,01	0,00	0,01
C0005	00027		0,01	0,01	0,00	0,01
C0006	00026		0,01	0,01	0,00	0,01
C0007	01320		0,16	0,16	0,00	0,16
C0008	00004		0,01	0,01	0,00	0,01
C0009	00003		0,01	0,01	0,00	0,01
C0010	00002		0,01	0,01	0,00	0,01
C0011	00001		0,02	0,02	0,00	0,02
C0012	02074		0,16	0,16	0,00	0,16
C0013	00008		0,01	0,01	0,00	0,01
C0014	00007		0,01	0,01	0,00	0,01



Geotecnica - Calcolo dei cedimenti							
Id <sub>w</sub>	N <sub>ps</sub>	N <sub>id</sub>	W <sub>ed</sub> [cm]	W <sub>0</sub> [cm]	W <sub>c</sub> [cm]	W <sub>r</sub> [cm]	
C0015	00006		0,01	0,01	0,00	0,01	
C0016	00005		0,01	0,01	0,00	0,01	
C0017	01795		0,03	0,03	0,00	0,03	
C0018	00012		0,02	0,02	0,00	0,02	
C0019	00011		0,02	0,02	0,00	0,02	
C0020	00010		0,03	0,03	0,00	0,03	
C0021	00009		0,02	0,02	0,00	0,02	
C0022	00753		0,08	0,08	0,00	0,08	
C0023	00016		0,03	0,03	0,00	0,03	
C0024	00015		0,03	0,03	0,00	0,03	
C0025	00014		0,04	0,04	0,00	0,04	
C0026	00013		0,07	0,07	0,00	0,07	
C0027	00704		0,08	0,08	0,00	0,08	
C0028	00020		0,05	0,05	0,00	0,05	
C0029	00019		0,03	0,03	0,00	0,03	
C0030	00018		0,04	0,04	0,00	0,04	
C0031	00017		0,05	0,05	0,00	0,05	
C0032	00899		0,10	0,10	0,00	0,10	
C0033	00025		0,05	0,05	0,00	0,05	
C0034	00024		0,03	0,03	0,00	0,03	
C0035	00023		0,02	0,02	0,00	0,02	
C0036	00022		0,02	0,02	0,00	0,02	
C0037	00021		0,07	0,07	0,00	0,07	

LEGENDA:

<b>Id<sub>w</sub></b>	Identificativo del Punto Significativo (punto in cui viene calcolato il cedimento).
<b>N<sub>ps</sub></b>	Numero identificativo del Punto Significativo.
<b>N<sub>id</sub></b>	Numero identificativo dell'elemento verticale (pilastro, estremo parete, setto). [*]= indica la presenza di un nodo intermedio calcolato sulla base della parete/setto/muro.
<b>W<sub>ed</sub></b>	Cedimento edometrico.
<b>W<sub>0</sub></b>	Cedimento istantaneo.
<b>W<sub>c</sub></b>	Cedimento di consolidazione.
<b>W<sub>r</sub></b>	Cedimento finale.

<a href="#">INFORMAZIONI GENERALI</a> .....	pag.	2
<a href="#">MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO</a> .....	pag.	2
<a href="#">MATERIALI ACCIAIO</a> .....	pag.	2
<a href="#">TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI</a> .....	pag.	2
<a href="#">TERRENI</a> .....	pag.	3
<a href="#">ANALISI CARICHI</a> .....	pag.	3
<a href="#">TIPOLOGIE DI CARICO</a> .....	pag.	3
<a href="#">DATI GENERALI ANALISI SISMICA</a> .....	pag.	3
<a href="#">DATI GENERALI ANALISI SISMICA - FATTORI DI STRUTTURA</a> .....	pag.	4
.....	pag.	4
<a href="#">PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA</a> .....	pag.	4
<a href="#">RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE</a> .....	pag.	5
<a href="#">NODI (CA) - VERIFICA A PUNZONAMENTO (Fondazione)</a> .....	pag.	6
<a href="#">PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</a> .....	pag.	6
<a href="#">Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)</a> .....	pag.	44
<a href="#">Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)</a> .....	pag.	45
<a href="#">VERIFICHE CARICO LIMITE FONDAZIONI DIRETTE ALLO SLU (Fondazione)</a> .....	pag.	46
<a href="#">GEOTECNICA - VERIFICHE A SCORRIMENTO (Fondazione)</a> .....	pag.	46
<a href="#">GEOTECNICA - CALCOLO DEI CEDIMENTI (Fondazione)</a> .....	pag.	46